



This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + *Refrain from automated querying* Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at <http://books.google.com/>



Über dieses Buch

Dies ist ein digitales Exemplar eines Buches, das seit Generationen in den Regalen der Bibliotheken aufbewahrt wurde, bevor es von Google im Rahmen eines Projekts, mit dem die Bücher dieser Welt online verfügbar gemacht werden sollen, sorgfältig gescannt wurde.

Das Buch hat das Urheberrecht überdauert und kann nun öffentlich zugänglich gemacht werden. Ein öffentlich zugängliches Buch ist ein Buch, das niemals Urheberrechten unterlag oder bei dem die Schutzfrist des Urheberrechts abgelaufen ist. Ob ein Buch öffentlich zugänglich ist, kann von Land zu Land unterschiedlich sein. Öffentlich zugängliche Bücher sind unser Tor zur Vergangenheit und stellen ein geschichtliches, kulturelles und wissenschaftliches Vermögen dar, das häufig nur schwierig zu entdecken ist.

Gebrauchsspuren, Anmerkungen und andere Randbemerkungen, die im Originalband enthalten sind, finden sich auch in dieser Datei – eine Erinnerung an die lange Reise, die das Buch vom Verleger zu einer Bibliothek und weiter zu Ihnen hinter sich gebracht hat.

Nutzungsrichtlinien

Google ist stolz, mit Bibliotheken in partnerschaftlicher Zusammenarbeit öffentlich zugängliches Material zu digitalisieren und einer breiten Masse zugänglich zu machen. Öffentlich zugängliche Bücher gehören der Öffentlichkeit, und wir sind nur ihre Hüter. Nichtsdestotrotz ist diese Arbeit kostspielig. Um diese Ressource weiterhin zur Verfügung stellen zu können, haben wir Schritte unternommen, um den Missbrauch durch kommerzielle Parteien zu verhindern. Dazu gehören technische Einschränkungen für automatisierte Abfragen.

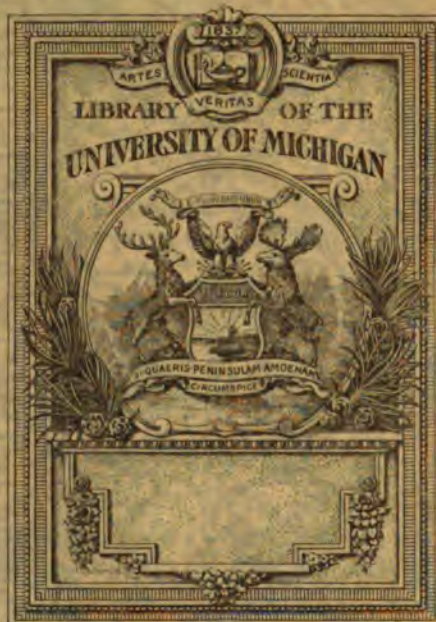
Wir bitten Sie um Einhaltung folgender Richtlinien:

- + *Nutzung der Dateien zu nichtkommerziellen Zwecken* Wir haben Google Buchsuche für Endanwender konzipiert und möchten, dass Sie diese Dateien nur für persönliche, nichtkommerzielle Zwecke verwenden.
- + *Keine automatisierten Abfragen* Senden Sie keine automatisierten Abfragen irgendwelcher Art an das Google-System. Wenn Sie Recherchen über maschinelle Übersetzung, optische Zeichenerkennung oder andere Bereiche durchführen, in denen der Zugang zu Text in großen Mengen nützlich ist, wenden Sie sich bitte an uns. Wir fördern die Nutzung des öffentlich zugänglichen Materials für diese Zwecke und können Ihnen unter Umständen helfen.
- + *Beibehaltung von Google-Markenelementen* Das "Wasserzeichen" von Google, das Sie in jeder Datei finden, ist wichtig zur Information über dieses Projekt und hilft den Anwendern weiteres Material über Google Buchsuche zu finden. Bitte entfernen Sie das Wasserzeichen nicht.
- + *Bewegen Sie sich innerhalb der Legalität* Unabhängig von Ihrem Verwendungszweck müssen Sie sich Ihrer Verantwortung bewusst sein, sicherzustellen, dass Ihre Nutzung legal ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass ein Buch, das nach unserem Dafürhalten für Nutzer in den USA öffentlich zugänglich ist, auch für Nutzer in anderen Ländern öffentlich zugänglich ist. Ob ein Buch noch dem Urheberrecht unterliegt, ist von Land zu Land verschieden. Wir können keine Beratung leisten, ob eine bestimmte Nutzung eines bestimmten Buches gesetzlich zulässig ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass das Erscheinen eines Buchs in Google Buchsuche bedeutet, dass es in jeder Form und überall auf der Welt verwendet werden kann. Eine Urheberrechtsverletzung kann schwerwiegende Folgen haben.

Über Google Buchsuche

Das Ziel von Google besteht darin, die weltweiten Informationen zu organisieren und allgemein nutzbar und zugänglich zu machen. Google Buchsuche hilft Lesern dabei, die Bücher dieser Welt zu entdecken, und unterstützt Autoren und Verleger dabei, neue Zielgruppen zu erreichen. Den gesamten Buchtext können Sie im Internet unter <http://books.google.com> durchsuchen.

B 49883 3





Astron.
Obs.
QB
1
.G6

(1,18694)

ASTRONOMISCHE MITTHEILUNGEN

112277

VON DER

KÖNIGL. STERNWARTE

ZU GÖTTINGEN.

HERAUSGEGEBEN

VON DER

KÖNIGLICHEN GESELLSCHAFT DER WISSENSCHAFTEN

ZU GÖTTINGEN.

ERSTER THEIL.

GÖTTINGEN 1869.

VERLAG VON ADALBERT RENTE.

MITTLERE OERTER

der

in den Zonen -0° und -1° der Bonner Durchmusterung

enthaltenen

STERNE

bis zu 9^m0 Grösse beobachtet und auf 1875.0 reducirt

von

Dr. Ralph Copeland und Dr. Carl Börgen,

Assistenten der Königl. Sternwarte zu Göttingen.

GÖTTINGEN 1869.

VERLAG VON ADALBERT RENTE.

§. 1.

Im Sommer des Jahres 1867 fassten wir den Beschluss die Sterne, welche in den Zonen -1° und -0° der Bonner Durchmusterung bis zur $9^{\text{m}}0$ incl. enthalten sind an dem Reichenbach'schen Meridiankreise der hiesigen Sternwarte einmal in jeder Lage zu beobachten.

Herr Prof. Klinkerfues räumte uns mit der grössten Zuvorkommenheit den Kreis zum Gebrauch ein, sobald derselbe nach Vollendung der Längenbestimmung zwischen Göttingen und Leipzig disponibel wurde. Nachdem das Verzeichniss der genäherten mittleren Oerter der Sterne für 1868.0 vollendet war, konnten wir die Beobachtungen am 2. Juni beginnen und sind dieselben in 131 Nächten, deren letzte auf den 14. Januar 1869 fällt vollendet worden. Der Plan war in möglichstem Anschluss an die, auf der Astronomenversammlung in Leipzig 1865 in Aussicht genommene, Beobachtung der Sterne bis zur 9.0 Grösse des ganzen nördlichen Himmels, zu verfahren und weil damals noch kein Programm für dieselbe veröffentlicht war, wandten wir uns an Herrn Prof. Bruhns mit der Bitte, uns von dem in Leipzig bei den ähnlichen dort angestellten Beobachtungen befolgten Plan Kenntniss zu geben, welcher Bitte mit grosser Bereitwilligkeit entsprochen wurde. Soweit es die Rücksicht auf unser Instrument gestattete, nahmen wir den Leipziger Plan an. Als im 4. Heft des II. Jahrgangs der Vierteljahrsschrift der Astron. Gesellschaft, das auf der Versammlung in Bonn festgestellte Programm für diese Beobachtungen erschien, sahen wir mit Freude, dass unser Verfahren ein dem dort vorgeschlagenen ganz ähnliches war.

Da wir unsere Arbeit nicht aufzuschieben wünschten, waren wir jedoch gezwungen, ohne das Verzeichniss der als Fixpunkte zu benutzen-

den Sterne, welches in dem dritten Heft des II. Jahrgangs der Vierteljahrsschrift der Astr. Gesellsch. erschien, abzuwarten, weiter zu gehen und die Fundamentalsterne des Nautical Almanac zu gebrauchen. Wir hoffen, dass diese Abweichung von dem Plane den vorliegenden Catalog nicht weniger zuverlässig und brauchbar machen werde, als die andern auf den erwähnten Sternen beruhenden, die man in einigen Jahren zu erwarten haben wird. Ein Vorwurf, der unsere Arbeit trifft ist der, dass wir versäumt haben, die Beobachtung der geringen Zahl der Bessel'schen und Lalande'schen Sterne, welche schwächer als 9.0 Gr. sind in unsern Plan aufzunehmen; es diene zu unserer Entschuldigung, dass wenigstens der Haupttheil desselben consequent durchgeführt worden ist. Wegen der definitiven Epoche des Catalogs wendeten wir uns wieder an Herrn Prof. Bruhns, der uns das Jahr 1875 als die, für die Leipziger Zonen beabsichtigte, Epoche bezeichnete und haben wir im Einklang damit dieses Jahr angenommen.

§. 2.

Der Reichenbach'sche Meridiankreis wurde im Jahre 1819 aufgestellt und hat ein Fernrohr von 4 Zoll Oeffnung und 5 Fuss P. M. Focallänge *). In seinem Focus sind 9 Fäden in 3 Gruppen zu je 3 aufgespannt, deren Abstände vom Mittelfaden im Aequator ungefähr:

I	II	III	IV	VI	VII	VIII	IX
38 ^s	29 ^s	21 ^s	8 ^s	8 ^s	21 ^s	30 ^s	38 ^s

betragen. Faden I ist der dem Kreise zunächst liegende. Die angewandte Vergrößerung war eine 126 fache. An dem einen Ende seiner Umdrehungsaxe trägt das Instrument einen von 3' zu 3' getheilten Kreis, welcher früher durch 4 Nonien, jetzt durch 4 an einem, aus hohlen messingnen Röhren zusammengesetzten, Träger befestigte Microscope abgelesen wird. Die Parallelfäden der Microscope erlauben eine sehr grosse Genauigkeit der Einstellung. Der Werth einer Windung beträgt ca. 24" und sind die Trommeln in 100 Theile getheilt. Die Neigung

*) Eine eingehende Beschreibung des Meridiankreises, bald nach seiner Aufstellung findet man von Gauss in den Gött. gel. Anz. 1819. p. 167 und in den Memoirs of the R. A. S. Vol. I p. 129.

der unteren horizontalen Röhre gegen den Horizont, wird durch eine sehr empfindliche ($1^P = 1''36$) Hängelibelle, die auf eine an die Röhre befestigte Stahlstange angehängt wird, bestimmt. Der Werth einer Umdrehung der Microscope wurde mehrmals bestimmt, jedoch nur geringe Abweichungen gefunden, die in Rechnung gezogen sind. Im Anfang des Februar 1868, wurde das bisherige Microscop I mit Microscop IV vertauscht, weil letzteres einen mit dem von III näher übereinstimmenden Schraubenwerth hat.

Die Neigung der Umdrehungsaxe wurde durch ein feines Repsold'sches Niveau ($1^P = 1''78$) bestimmt, während durch ein Bohnenberger'sches Ocular mit Hülfe der Neigung der Collimationsfehler ermittelt wurde.

§. 3.

Der bei den Beobachtungen befolgte Plan war nun folgender:

Es waren stets beide Beobachter betheiligt, einer blieb am Fernrohr, während der andere einstellte und die Microscope ablas. Wir haben die Sterne nach der Rectascension in folgender Weise unter uns vertheilt:

$0^h - 2^h$ incl.: Copeland	$15^h - 18^h$ incl.: Börgen
3 — 10 „ Börgen	19 — 23 „ Copeland.
11 — 14 „ Copeland	

An jedem Beobachtungsabende wurden mindestens 4 Fundamentalsterne des Nautical Almanac, welche zwischen $+10^\circ$ und -10° der Decl. gewählt wurden, und ein Polstern (meistens α und δ , seltener λ , ϵ und β Ursae minoris) beobachtet. Die Rectascensionen dieser Sterne dienten zur Ermittlung der Uhrcorrection und des Azimuths des Instruments, während die Declinationen eine Bestimmung des Aequatorpunktes des Kreises gaben. Die Neigung der Umdrehungsaxe wurde, wie schon erwähnt, durch ein Repsold'sches Niveau gefunden und um dies Element um so sicherer zu erhalten wurde in 4 verschiedenen Lagen des Objectivs (Nord und Süd über und unter den Horizont um die Aequatorhöhe geneigt) vollständig nivellirt, also 8 Ablesungen jedes Endes der Blase gemacht. Der Collimationsfehler wurde mit Hülfe eines sehr stark vergrößernden Bohnenberger'schen Oculareinsatzes durch 5malige Repetition bestimmt, und zeigte sich von einer bemerkenswerthen Constanz.

Die Fundamentalsterne wurden an allen 9 (später, nachdem Faden I gerissen war, an 8) Fäden beobachtet während die Zonensterne meist an 5, selten an weniger oder mehr Fäden notirt wurden.

Der Kreis wurde an 2 gegenüberliegenden Microscopen (I und III) abgelesen und durch öfteres Nivelliren die Neigung der horizontalen Stange des Trägers bestimmt, wobei darauf geachtet wurde, dass der Microscopenträger eine geraume Zeit (mindestens 5^m) lang nicht berührt, auch das Fernrohr nicht gedreht worden war, weil bei aller Festigkeit des Trägers ein Mitschleppen bei Drehung des Fernrohrs nicht zu verkennen war, wodurch die Niveauablesung unsicher gemacht werden konnte. Barometer (von Rumpf nach Fortin'scher Construction) und Thermometer (von Dancer in Manchester) wurden anfangs jede Stunde, später jede halbe Stunde abgelesen.

§. 4.

Die Berechnung der Zeitbestimmungen sei uns gestattet etwas ausführlicher zu beschreiben, da wir eine Methode befolgt haben, die wie es scheint bei den vorliegenden Beobachtungen zum ersten Male zur ausgedehnten Anwendung gekommen ist. Es ist die von Klinkerfues in den Astr. Nachr. Nr. 1015 mitgetheilte Gauss'sche. Das Eigenthümliche derselben besteht darin, dass durch Einführung der halben Polardistanz eine Umformung der Tob. Mayer'schen Formel ermöglicht wird, bei der nur eine trigonometrische Function (die tang) gebraucht wird.

Es sei i die Neigung der Umdrehungsaxe, c der Collimationsfehler, a das Azimuth der optischen Axe des Fernrohrs, alle positiv gerechnet, wenn diese Fehler zu der beobachteten Durchgangszeit durch den Mittelfaden nach Anbringung der Uhr correction, addirt werden müssen, um die Rectascension zu geben. Dann hat man nach Bessel's Umformung der bekannten Formel von Tobias Mayer; wenn man setzt:

$$m = i \cos \varphi + a \sin \varphi$$

$$n = i \sin \varphi - a \cos \varphi$$

$$\alpha = t + \Delta t + m + n \tan \delta + c. \sec \delta$$

worin α die AR , δ die Decl. des *, φ die Polhöhe des Beobachtungsor-

tes t und Δt die beobachtete Uhrzeit des Durchgangs durch den Mittelfaden und die Uhr correction bedeuten. Führt man nun statt der Declination die Polardistanz p ein, so erhält man nach einigen leichten Umformungen für O. C.:

$$\alpha = t + \Delta t + m + C. \cot \frac{1}{2} p + T. \operatorname{tg} \frac{1}{2} p$$

worin:

$$C = \frac{1}{2}(c+n)$$

$$T = \frac{1}{2}(c-n)$$

Für U. C. hat man nur p negativ zu nehmen; c und i sind durch Nivelliren und Anwendung des Bohnenbergers bekannt. Um nun C und T zu finden, braucht man nur einen Polstern und einen Aequatorealstern zu beobachten, und wollen wir für den ersteren zur Unterscheidung das α , t und p mit einem Accent versehen.

Steht derselbe dem Pole sehr nahe wie λ , α , δ , ϵ Ursae minoris, so wird $\cot \frac{1}{2} p'$ sehr gross und $\operatorname{tg} \frac{1}{2} p'$ sehr klein; man wird daher unbedenklich $T \operatorname{tg} \frac{1}{2} p'$ vernachlässigen können und erhält

$$\alpha' = t' + \Delta t + m + C \cot. \frac{1}{2} p'$$

Einen Näherungswerth für $\Delta t + m$ hat man durch die Beobachtung des Aequatorealsterns, nemlich:

$$\Delta t + m = \alpha - t$$

Dies eingesetzt erhält man:

$$C \cot \frac{1}{2} p' = (\alpha' - t') - (\alpha - t)$$

und hieraus, mindestens sehr genähert;

$$C = [(\alpha' - t') - (\alpha - t)] \operatorname{tg} \frac{1}{2} p'$$

und wird man nur in den seltensten Fällen eine Verbesserung dieses Werths von C nöthig haben.

Hat man C , so findet sich:

$$T = c - C \text{ und}$$

$$n = C - T = 2C - c$$

Will man keine absolute Zeitbestimmung, sondern beobachtet man nur Rectascensionsdifferenzen, so genügt es die Werthe von C und T zu kennen, zu denen man auf diese einfache Weise gelangt. Wünscht man dagegen den Stand der Uhr absolut zu kennen, so ist es noch nöthig das m zu berechnen, welches durch die Formel

$$m = i \sec \varphi - n \operatorname{tg} \varphi$$

gegeben wird.

Das Azimut a , wenn man dessen Werth wünscht, findet sich durch:

$$a = i \operatorname{tg} \varphi - n \sec \varphi$$

und man hat zur Controle:

$$m^2 + n^2 = a^2 + i^2.$$

Hat man einen Polstern beobachtet, der so weit vom Pol entfernt ist, dass eine Vernachlässigung von $\operatorname{tg} \frac{1}{2} p'$ bedenklich erscheint, so kann man C , entweder durch successive Näherung, oder durch die Formel:

$$C = \frac{(\alpha' - t') - (\alpha - t) - c(\operatorname{tg} \frac{1}{2} p' - \operatorname{tg} \frac{1}{2} p)}{(\cot \frac{1}{2} p' - \cot \frac{1}{2} p) - (\operatorname{tg} \frac{1}{2} p' - \operatorname{tg} \frac{1}{2} p)}$$

erhalten.

Für eine Zone, wo man für jeden Fundamentalstern $\cot \frac{1}{2} p$ mit $\operatorname{tg} \frac{1}{2} p$ berechnet hat, welche sich auch, sollte diese Art der Berechnung der Zeitbestimmungen mehr in Aufnahme kommen, sehr leicht den Jahrbüchern einfügen liessen, ist diese Form unstreitig die bequemste.

In unserm Falle geschah die Berechnung einer Zeitbestimmung nun so, dass zuerst alle Sterne mit einem angenommenen Gang der Uhr auf das Mittel der Rectascensionen der Aequatorealsterne reducirt wurden. Sodann wurden die $\alpha - t$ gebildet und $\alpha' - t' - (\alpha - t)$ für jeden Stern berechnet; aus diesen Einzelwerthen das Mittel genommen, und das C gefunden, woraus sich T , n und m fanden. Das m wäre natürlich für unseren Hauptzweck überflüssig gewesen, mancher Nebenbeobachtung wegen war jedoch öfter eine absolute Zeitbestimmung nöthig und es wurde daher stets mit berechnet. Nachdem so die Instrumentalcorrectionen bekannt geworden waren, wurden sie an die ursprünglich beobachteten Zeiten angebracht und aus den so gefundenen einzelnen Zeitbestimmungen der stündliche Gang der Uhr für den Abend abgeleitet.

§. 5.

Die Reduction auf den mittleren Ort theilten wir uns ebenso wie die Beobachtungen, nemlich so, dass derjenige, welcher die Durchgänge beobachtet hatte, diese auch reducirt, während der andere, der den Kreis ab-

gelesen hatte, die Declinationen bearbeitete. Die Reduction auf den Anfang des Jahres 1867 wurde dann auf folgende Weise vorgenommen.

Es wurden von $\frac{1}{2}$ zu $\frac{1}{2}$ Stunde Tafeln berechnet, welche für $\delta = -1^\circ$ und $\delta = -2^\circ$ die Grössen k und d enthielten, deren Ausdrücke sind: für Rectascension:

$$k = \Delta t + m + C \cot. \frac{1}{2} p + T \operatorname{tg} \frac{1}{2} p + Aa + Bb + Cc + Dd$$

für Declination:

$$d = r + s + e + Aa' + Bb' + Cc' + Dd'$$

worin A, B, C, D die Bessel'schen Constanten nach der Bezeichnung des Nautical Almanac, dem sie entnommen wurden, bedeuten und bekanntlich

$$a = \frac{1}{15} \cos \alpha \sec \delta$$

$$b = \frac{1}{15} \sin \alpha \sec \delta$$

$$c = 3.0721 + 1.3370 \sin \alpha \cdot \operatorname{tg} \delta$$

$$d = \frac{1}{15} \cos \alpha \cdot \operatorname{tg} \delta$$

sowie:

$$a' = \operatorname{tg} \omega \cos \delta - \sin \alpha \sin \delta$$

$$b' = \cos \alpha \sin \delta$$

$$c' = 20''.0550 \cos \alpha$$

$$d' = -\sin \alpha$$

$$(\omega = \text{Schiefe der Ecliptik})$$

ist.

In der Formel für d ist r die Refraction, welche für die halbstündlichen Ablesungen mit den Refractionstafeln im: „Appendix to the Greenwich Observations 1836“, berechnet wurden, s die durch das Niveau gefundene Neigung der horizontalen Stange des Microscopenträgers, e die Secunden des Aequatorpunkts des Kreises. Die Grösse e wurde so gewählt, dass dadurch das d auf wenige Secunden herabgebracht wurde, während zugleich der, an jeden Stern für sich, anzubringende Theil des Aequatorpunkts nur runde Minuten enthielt. Die für jeden Tag gefundenen Aequatorpunkte wurden wieder in Mittel zusammengefasst, welche alle die Tage umfassen, an denen in derselben Kreislage beobachtet worden ist. Davon sind jedoch folgende Tage, bei denen besondere Umstände mitwirkten, ausgenommen.

1867 Juni 2. Microscopenträger nicht fest genug geklemmt.

„ „ 5. „ nicht nivellirt.

„ Juli 9, 10, 11, 12, 17. Unsicherheit im Nivellement des Microscopenträgers

1868 Januar 24. Sehr kalt.

Es schien aus den angegebenen Gründen nothwendig diese Tage getrennt zu behandeln. Die Zahl der Fundamentalsterne wurde durch einige an diesen Tagen beobachtete Zonensterne vermehrt, welche theils zu dem Zweck öfter beobachtet, theils aus andern Catalogen, namentlich Schjellerup's, entnommen wurden.

Nachdem k' und d für $\delta = -1^\circ$ und $\delta = -2^\circ$ von $\frac{1}{4}$ zu $\frac{1}{4}$ Stunde berechnet waren, wurden sie von 10^m zu 10^m interpolirt und die Differenzen

$$k' = k_{-2^\circ} - k_{-1^\circ}$$

$$d' = d_{-2^\circ} - d_{-1^\circ}$$

gebildet, dann hat man, wenn t die Zeit des Durchganges durch den Mittelfaden, δ die mittlere Declination für 1867.0, δ_0 die, nach Anbringung des abgerundeten Aequatorpunkts, resultirende Declination des Sterns bedeuten:

$$\alpha = t + k + k' \frac{\delta + 1^\circ}{60}$$

$$\delta = \delta_0 + d + d' \frac{\delta + 1^\circ}{60}$$

Die so auf 1867.0 reducirten Beobachtungen wurden dann noch mit Hülfe von besonders zu dem Zweck berechneten Tafeln auf 1875.0 reducirt.

§. 6.

Aus der Gesammtheit der Beobachtungen ist der wahrscheinliche Fehler einer derselben abgeleitet worden und wurde gefunden:

$$\text{für } AR = \pm 0.084$$

$$\text{„ Decl.} = \pm 0.79$$

Es wurde nicht für nöthig gehalten denselben für beide Beobachter getrennt zu berechnen, da gleiche Uebung und völlig gleiches Verfahren beim Beobachten und Reduciren ein völlig gleiches Resultat erwarten liessen.

Zur Vergleichung mögen folgende aus andern Catalogen entnommene Zahlen dienen:

Schjellerup findet in seinem „Stjernefortegnelse“ pag. xvi aus 485 Beobachtungen nördlicher Sterne den w. F. einer Beob.:

$$\text{für } AR = \pm 0^s 0842$$

$$\text{„ Decl.} = \pm 0'' 692$$

und aus 406 Beobachtungen südlicher Sterne:

$$\text{für } AR = \pm 0^s 0835$$

$$\text{„ Decl.} = \pm 0'' 948$$

und im Mittel für den ganzen Catalog:

$$\text{für } AR = \pm 0^s 084$$

$$\text{„ Decl.} = \pm 0'' 82$$

Im 6^{ten} Bande der Bonner Beobachtungen S. xii giebt Argelander den w. F. an wie folgt:

I. Helle Sterne (Aequatoreal)

$$\left. \begin{array}{l} \text{für } AR = \pm 0^s 042 \\ \text{„ Decl.} = \pm 0'' 60 \end{array} \right\} 863 \text{ Beob.}$$

II. Sterne zwischen 8^m5 und 9^m1

$$\left. \begin{array}{l} \text{für } AR = \pm 0^s 059 \\ \text{„ Decl.} = \pm 0'' 64 \end{array} \right\} \text{aus 552 Beob.}$$

also im Mittel:

$$\text{für } AR = \pm 0^s 049$$

$$\text{„ Decl.} = \pm 0'' 62.$$

§. 7.

Wir haben eine vollständige Vergleichung des vorliegenden Catalogs mit dem von Schjellerup durchgeführt, weil unter den neueren, genaueren Beobachtungssammlungen, dessen Beobachtungsepoche der unseren am nächsten liegt und derselbe am meisten Sterne mit uns gemeinschaftlich hat. Das Resultat dieser Vergleichung ist:

$$C \text{ u. } B - \text{Schj.} \left\{ \begin{array}{l} \text{in } AR = -0^s.005 \\ \text{in Decl.} = -0''.80 \end{array} \right.$$

Die Vergleichung selbst findet sich am Schluss dieser Einleitung zusammengestellt. Sie ist so ausgeführt worden, dass beiderseits die Mittel aus den angegebenen Positionen genommen wurden.

Die Differenz in Decl. ist grösser als erwartet wurde und stellt sich mit grosser Evidenz heraus. Man wird wohl kaum fehlgehen, wenn man dieselbe einem Einfluss des Microscopenträgers zuschreibt.

§. 8.

Ueber die Einrichtung des Catalogs ist nicht viel zu sagen, da sie sich nur wenig von der anderer Cataloge unterscheidet. Es ist nur zu bemerken, dass die Aufeinanderfolge der Sterne so ist, dass die Beobachtung bei Kreislage W. zuerst gesetzt ist. Sind mehrere Beobachtungen in derselben Lage vorhanden, so ist die Reihenfolge der Zeit nach. Es ist in einer Rubrik die Beobachtungsnummer hinzugefügt worden, durch welche es ermöglicht wird aus einer am Schluss der Einleitung befindlichen Tabelle, die eine Uebersicht über die Beobachtungsnächte enthält, das Datum der Beobachtung zu ermitteln.

Ganz am Schluss dieser Einleitung findet man die Grössen a, b, c, \dots , welche zur Reduction auf den scheinbaren Ort dienen, tabellarisch zusammengestellt, wobei zu bemerken ist, dass die Bedeutung derselben die im Nautical Almanac angewendete ist. Für den Gebrauch der Pulkovaer Tafeln: Tabulae Quantitatum Besselianarum müssen also a, b mit c, d und a', b' mit c', d' vertauscht werden. Eine weitere Interpolation der logg. schien unnütz, weil sich dieselbe viel bequemer an der Reduction auf den scheinbaren Ort selbst ausführen lässt. Die Vorzeichen neben den logg. beziehen sich natürlich auf die zugehörigen Zahlen.

Es bleibt uns noch die angenehme Pflicht zu erfüllen übrig, den Herren, welche uns bei dieser Arbeit mit Rath und That beigestanden haben, namentlich unserm verehrten Lehrer Herrn Prof. Klinkerfues, sowie Herrn Prof. Bruhns in Leipzig und den Mitgliedern der hiesigen hohen königl. Societät der Wissenschaften und deren Secretair Herrn Geh. Ober-Medicinalrath Prof. Wöhler unsern verbindlichsten Dank auszusprechen.

Göttingen 1869 im Juni.

R. Copeland und C. Börgen.

I. Uebersicht der Beobachtungs-Nächte:

M	Datum	Beobach- tunge M	Kreislage	Beobachter	Wetter	M	Datum	Beobach- tunge M	Kreislage	Beobachter	Wetter
1	1867					53	Octob. 15	1804 bis 1866	W.	C.	Klar, später trüb.
2	Juni	1 bis 56	W.	B.	Gut.	54	" 21	1867 " 1982	"	"	Sehr gut.
3	"	57 " 106	"	"	Wechselnd.	55	" 23	1983 " 2028	"	"	Am Schluss Nebel.
4	"	107 " 126	"	"		56	Novbr. 14	2029 " 2031	O.	"	Trüb.
5	"	127 " 143	"	"		57	" 15	2032 " 2055	"	"	
6	"	144 " 149	"	"		58	" 27	2056 " 2092	"	"	
7	"	150 " 193	"	"		59	" 30	2093 " 2106	"	B.	
8	"	194 " 263	"	"		60	Decbr. 4	2107 " 2158	"	C.	Klar, später trüb.
9	"	264 " 305	"	"		61	" 13	2159 " 2188	"	"	{Viele leichte Wol- ken.
10	"	306 " 339	"	"		62	" 21	2189 " 2233	"	"	{Anfangs klar, spä- ter wechselnd.
11	"	340 " 342	"	"		63	" 24	2234 " 2271	"	B.	{Später etwas dun- stig.
12	Juli	343 " 369	"	"		64	" 25	2272 " 2339	"	C.	Sehr schön.
13	"	370 " 375	"	C.		65	" 26	2340 " 2444	W.	"	Sehr klar.
14	"	376 " 382	"	"		66	" 31	2445 " 2468	"	"	Wechselnd.
15	"	383 " 396	"	"			1868				{Klar und kalt.
16	"	397 " 404	"	"		67	Januar 1	2469 " 2491	"	"	{Niedrigste Temp. + 3° F.
17	"	405 " 411	O.	"		68	" 2	2492 " 2513	O.	"	{Klar und kalt Niedrigste Temp. + 8° F.
18	"	412 " 459	"	B.		69	" 16	2514 " 2531	"	"	Später trüb.
19	"	460 " 479	"	"		70	" 21	2532 " 2570	"	B.	Meist sehr klar.
20	"	480 " 504	"	C.		71	" 24	2571 " 2650	"	"	{Klar und kalt. Niedrigste Temp. + 8° F.
21	"	505 " 535	"	"		72	Febr. 3	2651 " 2675	"	"	Wechselnd.
22	"	536 " 550	"	"		73	" 7	2676 " 2753	"	"	Anfangs sehr gut.
23	Aug.	551 " 581	"	B.		74	" 9	2754 " 2790	"	"	Wechselnd.
24	"	582 " 623	"	"		75	" 17	2791 " 2861	"	"	Gut.
25	"	624 " 651	"	"		76	" 18	2862 " 2988	W.	"	Recht schön.
26	"	652 " 672	"	"		77	" 28	2989 " 3067	"	"	
27	"	673 " 737	"	C.		78	" 29	3068 " 3097	"	"	
28	"	738 " 763	"	B.		79	März 11	3098 " 3153	"	"	Etwas dunstig.
29	"	764 " 773	"	"		80	" 12	3154 " 3202	"	"	Ziemlich gut.
30	"	774 " 823	"	C.		81	" 13	3203 " 3279	"	"	Gut.
31	"	824 " 842	"	B.	Klar, aber unruhig.	82	" 14	3280 " 3394	"	"	Sehr klar.
32	"	843 " 904	"	C.	Sehr schön.	83	" 18	3395 " 3429	O.	"	Ziemlich dunstig.
33	"	905 " 950	"	"	Zuletzt trüb.	84	" 19	3430 " 3552	"	"	
34	"	951 " 1004	"	"		85	" 20	3553 " 3608	"	"	Trüb.
35	Septbr. 2	1005 " 1087	W.	"		86	" 24	3609 " 3633	"	"	Wechselnd.
36	"	1088 " 1188	"	"	Ausgezeichnet.	87	" 25	3634 " 3766	"	"	{Sehr klar.
37	"	1189 " 1208	"	"	Etwas trüb.	88	" 25	3767 " 3798	"	"	
38	"	1209 " 1229	"	"	Sehr wolbig.	89	" 30	3799 " 3892	"	"	{Sehr klar.
39	"	1230 " 1283	"	"	{Ab u. zu Wolken, sehr durchsichtig.	90	" 30	3893 " 3949	"	"	
40	"	1284 " 1337	"	"	Wolbig.	91	April 2	3950 " 4021	"	"	{Sehr klar.
41	"	1338 " 1373	"	"	Wechselnd.	92	" 2	4022 " 4060	"	"	
42	"	1374 " 1436	"	"	Klar.	93	" 3	4061 " 4154	W.	"	Sehr klar.
43	"	1437 " 1495	"	"	Sehr gut.	94	" 4	4155 " 4234	"	"	Sehr klar.
44	"	1496 " 1525	"	"		95	" 5	4235 " 4275	"	"	{Sehr klar.
45	"	1526 " 1581	O.	"		96	" 5	4276 " 4369	"	C.	
46	"	1582 " 1617	"	"							
47	"	1618 " 1623	"	"							
48	"	1624 " 1671	"	"							
49	"	1672 " 1690	"	"	Ziemlich klar.						
50	"	1691 " 1718	"	"	Sehr gut.						
51	Octobr. 5	1719 " 1742	"	"							
52	"	1743 " 1746	"	"	Viele Wolken.						
	"	1747 " 1803	"	"	Wechselnd.						

I. Uebersicht der Beobachtungs-Nächte:

M	Datum	Beobach- tungs M	Kreislage	Beobachter	Wetter	M	Datum	Beobach- tungs M	Kreislage	Beobachter	Wetter
1868						1868					
97	April 7	4370 bis 4390	O.	C.		116	Octobr. 8	5403 bis 5504	O.	B.	Klar.
98	" 15	4391 " 4487	"	"		117	" 9	5505 " 5608	"	"	Schön.
99	" 18	4488 " 4601	W.	"		118	" 10	5609 " 5679	"	"	Ewas Nebel.
100	" 20	4602 " 4639	"	"		119	" 21	5680 " 5735	"	"	Klar.
101	" 21	4640 " 4690	"	"		120	" 22	5736 " 5758	"	"	(Einzelne Wolken- streifen.
102	" 23	4691 " 4779	"	"	Sehr klar.	121	" 27	5759 " 5850	W.	"	Ziemlich klar.
103	" 27	4780 " 4790	O.	"		122	" 28	5851 " 5880	"	"	Später bezogen.
104	" 28	4791 " 4934	"	"	{Anfangs klar, spä- ter bedeckt.	123	Novbr. 1	5881 " 6002	"	"	Zuweilen Wolken.
105	Mai 2	4935 " 5027	"	"		124	" 19	6003 " 6101	"	"	Sehr schön.
106	" 4	5028 " 5073	"	"	Klar.	125	" 20	6102 " 6235	"	"	
107	" 5	5074 " 5095	"	"	Etwas neblig.	126	Decbr. 12	6236 " 6305	"	"	Sehr gut.
108	" 6	5096 " 5135	W.	"		127	" 17	6306 " 6376	"	"	Sehr gut.
109	" 8	5136 " 5145	"	"	Klar.	128	" 31	6377 " 6400	"	"	Gut.
110	Aug. 23	5146 " 5147	"	"		1869					
111	Septbr. 3	5148 " 5218	"	"	Schön.	129	Januar 6	6401 " 6413	"	"	Ziemlich gut.
112	" 5	5219 " 5266	"	"	Schön.	130	" 11	6414 " 6513	O.	"	Sehr klar.
113	" 6	5267 " 5294	"	"		131	" 12	6514 " 6578	"	"	Klar.
114	" 7	5295 " 5375	O.	"	Schön.	132	" 13	6579 " 6600	"	"	Klar.
115	" 11	5376 " 5402	"	"	Etwas dunstig.	133	" 14	6601 " 6614	"	"	Gut.

Die Nichtübereinstimmung der Anzahl der Beobachtungen im Catalog und hier rührt daher, dass der Druck mit 11^h 0^m beginnen musste und in Folge eines Verzählens einige Beobachtungen in die Anmerkungen gesetzt werden mussten.

II. Vergleichung mit Schjellerup's Catalog.

Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.	
	A R.	Decl.		A R.	Decl.		A R.	Decl.
9	— 0°17	— 1" 1	923	+ 0°06	+ 0" 5	1726	— 0°24	— 2" 8
13	+ 0.09	— 1. 4	931	— 0.03	— 0. 8	1734	— 0.40	— 0. 7
27	+ 0.09	— 0. 5	941	+ 0.06	+ 3. 0	1738	+ 0.04	— 4. 0
35	— 0.10	— 1. 0	945	— 0.05	— 2. 5	1745	+ 0.11	— 2. 2
57	— 0.09	— 0. 8	949	— 0.26	— 0. 8	1749	— 0.27	— 7. 7
59	+ 0.06	— 1. 9	955	— 0.02	— 0. 1	1759	+ 0.04	— 1. 5
73	— 0.11	— 1. 2	967	— 0.08	+ 1. 5	1776	+ 0.19	— 3. 8
83	— 0.27	— 0. 4	971	— 0.07	— 0. 5	1796	+ 0.53	— 3. 1
134	+ 0.11	— 2. 4	983	— 0.02	+ 0. 6	1841	— 0.05	— 1. 7
157	— 0.09	— 0. 8	995	+ 0.02	+ 0. 7	1873	— 0.12	— 0. 3
206	0.00	— 3. 2	999	— 0.02	+ 1. 6	1881	+ 0.21	— 2. 1
254	— 0.02	— 2. 0	1020	— 0.02	— 0. 3	1889	— 0.16	— 1. 2
310	+ 0.18	— 2. 4	1034	+ 0.34	— 1. 2	1907	+ 0.03	— 0. 5
341	— 0.03	— 2. 0	1039	+ 0.09	+ 1. 1	1917	— 0.10	0. 0
390	— 0.24	— 0. 8	1050	+ 0.27	— 2. 3	1945	— 0.07	— 0. 3
402	— 0.12	— 2. 7	1052	+ 0.09	— 1. 0	1953	— 0.12	— 1. 3
419	— 0.12	— 1. 3	1071	+ 0.13	0. 0	1969	+ 0.02	— 1. 6
439	— 0.14	— 0. 2	1089	+ 0.12	0. 0	1973	+ 0.16	— 2. 8
443	— 0.23	— 0. 1	1099	+ 0.27	+ 0. 5	1975	— 0.23	— 0. 9
454	— 0.06	— 1. 7	1118	— 0.03	— 2. 7	1998	+ 0.15	— 1. 6
461	— 0.01	+ 1. 6	1136	+ 0.03	+ 0. 5	2004	+ 0.32	— 1. 0
481	— 0.25	— 2. 5	1150	— 0.55	— 1. 8	2010	+ 0.29	— 6. 1
510	— 0.12	— 2. 5	1154	— 0.06	—	2016	+ 0.03	— 0. 8
570	— 0.06	— 1. 4	1341	+ 0.34	+ 0. 3	2033	+ 0.06	— 2. 1
590	— 0.07	+ 0. 7	1354	+ 0.39	+ 0. 9	2047	— 0.04	— 1. 9
606	— 0.19	+ 0. 2	1388	— 0.08	— 1. 6	2057	— 0.15	+ 1. 0
622	— 0.10	+ 0. 4	1409	— 0.05	— 1. 2	2067	+ 0.10	— 2. 1
636	+ 0.04	+ 1. 3	1411	+ 0.15	— 1. 4	2071	— 0.10	— 0. 5
642	— 0.16	+ 3. 5	1423	0.00	— 3. 7	2085	— 0.05	0. 0
652	— 0.14	— 1. 0	1429	— 0.13	+ 0. 2	2095	+ 0.19	— 2. 7
670	— 0.01	+ 0. 4	1440	+ 0.06	— 1. 7	2097	— 0.26	— 0. 1
745	+ 0.18	— 1. 2	1450	— 0.12	— 1. 4	2122	+ 0.32	— 0. 7
709	— 0.01	— 2. 2	1456	+ 0.17	— 1. 2	2124	+ 0.24	— 1. 8
711	— 0.30	+ 4. 0	1473	+ 0.20	— 1. 2	2165	+ 0.14	— 0. 6
733	— 0.09	+ 1. 5	1475	+ 0.06	— 0. 9	2252	+ 0.33	+ 0. 6
735	— 0.10	— 0. 1	1485	+ 0.14	— 2. 9	2278	+ 0.02	— 1. 8
749	+ 0.24	+ 0. 9	1511	+ 0.12	+ 0. 8	2295	— 0.02	— 0. 9
755	— 0.09	+ 2. 1	1545	+ 0.12	— 0. 6	2303	+ 0.11	— 1. 2
765	— 0.19	— 0. 3	1556	+ 0.18	+ 0. 1	2305	+ 0.02	— 1. 6
774	— 0.05	+ 2. 3	1558	— 0.02	— 5. 7	2337	— 0.05	— 3. 4
778	— 0.24	— 0. 5	1564	— 0.12	— 1. 0	2339	— 0.02	— 1. 9
782	— 0.28	— 2. 8	1574	— 0.24	+ 1. 0	2356	+ 0.16	— 1. 1
795	— 0.17	— 2. 6	1582	+ 0.09	— 3. 9	2358	— 0.11	— 1. 5
843	+ 0.01	— 0. 2	1586	— 0.03	— 3. 0	2366	— 0.06	— 0. 6
861	— 0.03	— 2. 2	1610	— 0.01	+ 2. 1	2368	+ 0.15	— 1. 9
865	+ 0.42	+ 0. 4	1614	— 0.05	— 0. 1	2411	+ 0.10	— 2. 8
875	+ 0.22	+ 0. 4	1618	— 0.22	— 0. 4	2438	+ 0.13	— 2. 1
877	— 0.11	+ 1. 4	1646	— 0.09	— 0. 6	2440	— 0.24	— 0. 6
889	+ 0.09	+ 2. 4	1657	+ 0.09	— 1. 5	2497	0.00	— 1. 7
897	— 0.03	+ 1. 8	1677	— 0.25	— 1. 5	2543	+ 0.35	— 1. 1
899	+ 0.06	— 1. 2	1682	— 0.04	+ 0. 1	2547	+ 0.04	— 1. 9
901	+ 0.04	— 0. 3	1688	0.00	— 1. 0	2549	+ 0.06	— 2. 7
907	— 0.01	— 1. 1	1695	+ 0.06	+ 1. 7	2569	— 0.04	— 1. 7
913	— 0.02	+ 0. 5	1714	0.00	— 1. 0	2643	+ 0.08	+ 0. 6

II. Vergleichung mit Schjellerup's Catalog.

Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.	
	A. R.	Decl.		A. R.	Decl.		A. R.	Decl.
2682	— 0°06	— 0°9	3543	+ 0°09	— 1°0	4131	+ 0°16	— 1°8
2698	— 0.09	— 1.4	3553	+ 0.01	— 1.3	4137	+ 0.26	+ 1.3
2719	+ 0.49	0.0	3607	— 0.21	0.0	4139	0.00	+ 0.7
2733	+ 0.05	— 5.3	3615	+ 0.02	— 1.8	4143	— 0.12	— 1.3
2745	+ 0.06	— 2.3	3623	— 0.14	+ 0.8	4151	— 0.06	— 0.1
2767	— 0.05	— 2.2	3639	+ 0.11	+ 1.2	4153	+ 0.01	— 0.5
2786	— 0.04	— 4.3	3657	— 0.11	+ 1.2	4161	— 0.12	+ 0.4
2851	+ 0.18	— 2.1	3663	— 0.27	— 0.3	4174	+ 0.21	— 0.2
2865	+ 0.17	— 0.9	3680	+ 0.31	+ 0.4	4182	+ 0.17	— 1.6
2877	— 0.06	+ 0.4	3682	— 0.02	+ 0.8	4188	0.00	— 1.7
2938	+ 0.04	— 0.4	3688	— 0.01	+ 1.8	4206	— 0.05	— 3.7
2948	— 0.07	+ 0.9	3694	— 0.36	— 1.0	4253	+ 0.04	— 1.8
2985	— 0.33	— 0.2	3708	— 0.05	— 0.3	4253	— 0.12	— 1.3
3037	— 0.35	— 0.2	3716	+ 0.34	— 1.9	4276	+ 0.04	+ 3.2
3045	+ 0.08	— 1.1	3727	— 0.08	+ 2.2	4278	— 0.08	— 4.2
3053	— 0.17	— 1.6	3735	— 0.12	+ 1.0	4280	+ 0.03	+ 0.1
3064	— 0.08	+ 0.2	3741	+ 0.08	— 0.3	4282	— 0.15	—
3074	+ 0.18	— 0.7	3743	— 0.20	+ 2.7	4302	0.00	— 2.7
3090	+ 0.16	— 0.3	3751	+ 0.16	— 1.3	4310	— 0.01	— 1.2
3101	+ 0.12	+ 1.0	3771	+ 0.09	+ 0.8	4318	+ 0.14	— 3.0
3143	+ 0.07	— 4.2	3775	— 0.05	+ 0.6	4324	+ 0.17	— 1.5
3169	+ 0.16	— 1.6	3781	— 0.12	+ 1.3	4328	— 0.07	+ 0.8
3184	+ 0.08	— 5.9	3789	— 0.29	+ 1.2	4364	+ 0.02	— 0.6
3188	— 0.17	— 0.9	3803	+ 0.12	— 1.5	4366	— 0.14	— 0.1
3194	— 0.08	— 0.3	3818	+ 0.03	— 0.1	4374	— 0.07	— 2.3
3204	0.00	+ 0.7	3820	+ 0.01	— 0.6	4382	+ 0.05	+ 0.8
3208	— 0.13	— 1.7	3838	— 0.17	+ 1.0	4400	— 0.04	— 1.2
3228	+ 0.06	— 1.4	3846	— 0.03	— 1.4	4406	+ 0.23	— 4.3
3232	— 0.09	— 0.7	3854	+ 0.07	+ 1.6	4414	— 0.05	— 0.9
3260	— 0.03	— 0.2	3870	+ 0.28	— 0.1	4426	+ 0.14	— 2.3
3270	+ 0.13	— 0.9	3886	+ 0.09	— 0.5	4437	+ 0.01	— 0.2
3278	— 0.09	— 0.5	3894	— 0.14	0.0	4439	— 0.11	— 1.0
3288	+ 0.03	+ 0.1	3912	+ 0.01	— 1.2	4451	+ 0.13	— 0.8
3296	— 0.05	— 2.3	3914	— 0.04	+ 2.4	4453	— 0.27	— 1.0
3318	— 0.06	+ 2.3	3940	+ 0.18	— 1.4	4455	— 0.13	— 2.3
3639	+ 0.01	— 0.9	3946	+ 0.05	— 0.7	4471	+ 0.14	— 1.4
3328	+ 0.62	— 0.4	3954	+ 0.05	— 3.2	4473	+ 0.13	— 2.2
3344	— 0.17	— 1.2	3984	— 0.02	— 0.8	4477	— 0.04	— 0.6
3361	— 0.22	— 0.7	3998	+ 0.09	— 0.3	4479	+ 0.06	— 0.2
3369	— 0.07	+ 0.1	4012	+ 0.19	— 0.6	4485	+ 0.05	—
3377	0.00	— 2.0	4024	+ 0.02	+ 4.3	4499	+ 0.04	+ 1.4
3381	+ 0.23	— 2.1	4036	— 0.14	— 1.5	4506	+ 0.07	+ 0.1
3385	+ 0.12	— 2.0	4057	— 0.04	— 1.9	4513	— 0.09	— 1.0
3387	— 0.11	— 0.6	4064	+ 0.25	+ 2.2	4515	+ 0.15	— 0.8
3399	+ 0.04	+ 0.8	4066	+ 0.18	— 0.8	4534	— 0.06	— 0.7
3407	— 0.19	— 1.4	4072	+ 0.10	— 0.6	4540	— 0.02	— 1.7
3417	— 0.26	— 1.3	4076	+ 0.11	+ 0.6	4542	— 0.13	+ 0.9
3441	— 0.15	— 1.1	4084	— 0.01	— 0.6	4551	+ 0.07	+ 1.2
3447	+ 0.11	— 1.8	4086	+ 0.11	— 1.9	4576	— 0.03	— 0.8
3465	— 0.03	— 0.9	4092	+ 0.01	+ 0.5	4583	— 0.24	+ 0.8
3471	+ 0.15	— 1.1	4119	+ 0.21	+ 2.5	4586	— 0.01	+ 0.1
3503	+ 0.02	— 0.1	4121	— 0.02	— 0.3	4597	— 0.13	+ 0.8
3515	— 0.11	— 0.8	4123	— 0.04	—	4604	+ 0.23	— 2.4
3531	— 0.19	— 1.2	4127	— 0.04	— 0.9	4618	— 0.04	— 1.3

II. Vergleichung mit Schjellerup's Catalog.

Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.	
	A.R.	Decl.		A.R.	Decl.		A.R.	Decl.
4623	+ 0°13	—	4996	— 0°24	— 3"3	5453	+ 0°14	— 3"2
4632	+ 0.15	— 1.7	4999	+ 0.04	— 2.0	5461	+ 0.10	+ 0.9
4634	+ 0.01	— 3.8	5008	— 0.12	— 0.9	5464	— 0.05	— 0.9
4638	— 0.12	— 0.2	5010	0.00	— 3.1	5474	— 0.12	+ 1.9
4649	— 0.22	— 2.8	5014	— 0.06	— 1.7	5484	— 0.03	— 2.1
4660	+ 0.05	0.0	5020	0.00	— 2.4	5492	— 0.01	— 1.7
4662	— 0.18	— 1.1	5031	— 0.22	— 2.4	5494	— 0.13	— 1.0
4667	— 0.20	— 2.2	5038	0.00	— 0.4	5496	— 0.33	— 0.6
4669	— 0.09	— 2.4	5044	+ 0.06	— 0.1	5498	— 0.18	— 0.7
4683	0.00	— 0.2	5049	— 0.36	— 1.1	5500	+ 0.29	— 1.5
4690	— 0.12	— 1.1	5056	+ 0.14	— 0.6	5512	+ 0.09	— 1.5
4694	+ 0.31	— 2.2	5058	— 0.08	— 0.3	5514	+ 0.14	— 2.5
4699	— 0.03	— 1.1	5075	— 0.32	— 0.3	5516	— 0.10	— 0.5
4717	+ 0.19	— 1.6	5079	— 0.29	— 1.8	5532	— 0.28	— 2.6
4728	+ 0.11	+ 1.2	5093	— 0.05	— 1.0	5536	— 0.11	— 1.4
4730	+ 0.18	— 1.5	5104	— 0.05	— 0.9	5539	+ 0.07	— 0.9
4733	+ 0.09	+ 0.7	5120	— 0.27	— 2.5	5550	— 0.18	— 2.4
4740	+ 0.01	+ 0.4	5126	— 0.19	— 1.7	5565	— 0.04	— 0.1
4742	+ 0.09	— 1.2	5141	— 0.05	— 0.3	5567	+ 0.11	— 3.4
4751	+ 0.12	+ 1.6	5144	— 0.12	— 2.7	5571	+ 0.06	0.0
4764	— 0.24	0.0	5147	+ 0.02	— 1.1	5583	— 0.05	— 0.4
4768	+ 0.02	— 0.8	5155	— 0.07	— 3.9	5593	— 0.37	— 1.0
4778	+ 0.08	— 1.3	5163	+ 0.14	— 0.7	5595	+ 0.15	— 2.4
4788	0.00	— 1.4	5167	— 0.01	— 1.5	5605	— 0.14	+ 0.9
4792	+ 0.15	— 4.7	5169	— 0.19	— 2.5	5613	— 0.04	— 0.8
4801	— 0.04	0.0	5174	— 0.03	— 0.2	5629	+ 0.13	— 2.5
4803	+ 0.01	— 0.8	5196	— 0.09	— 3.4	5631	— 0.11	+ 0.4
4820	— 0.07	— 2.5	5203	— 0.02	— 0.6	5641	0.00	— 0.2
4830	+ 0.06	— 0.6	5211	— 0.14	— 0.8	5647	+ 0.06	— 0.4
4839	+ 0.01	— 2.6	5219	+ 0.02	— 1.4	5664	+ 0.10	— 1.0
4843	— 0.13	— 1.2	5229	— 0.07	— 1.9	5675	+ 0.02	+ 0.5
4857	— 0.26	— 1.1	5241	— 0.28	+ 0.1	5706	+ 0.12	— 1.3
4859	+ 0.15	0.0	5254	— 0.28	+ 0.3	5714	+ 0.07	— 0.9
4869	+ 0.08	— 0.9	5270	+ 0.26	— 0.4	5728	— 0.01	— 0.4
4879	+ 0.02	+ 0.9	5282	+ 0.12	— 3.4	5747	— 0.10	— 1.1
4883	+ 0.05	— 2.9	5284	— 0.31	— 0.7	5755	— 0.50	— 0.4
4887	+ 0.04	— 2.3	5299	— 0.36	— 0.2	5765	+ 0.09	— 3.3
4891	— 0.12	— 1.1	5333	0.00	— 5.8	5771	— 0.27	— 1.0
4893	— 0.03	— 2.6	5335	+ 0.10	— 2.0	5789	+ 0.06	— 1.9
4895	— 0.16	— 2.8	5341	— 0.02	0.0	5791	— 0.18	— 0.3
4897	— 0.02	— 1.8	5345	— 0.09	— 0.8	5796	— 0.14	+ 0.7
4899	— 0.09	— 2.1	5349	+ 0.02	+ 0.3	5801	+ 0.04	— 2.8
4905	+ 0.09	— 2.7	5361	— 0.02	0.0	5803	+ 0.08	— 1.8
4909	— 0.06	— 1.1	5363	— 0.21	— 0.2	5815	— 0.04	— 0.5
4920	— 0.02	— 2.9	5369	— 0.02	— 1.7	5817	— 0.07	— 1.5
4922	— 0.12	— 1.1	5377	— 0.09	+ 0.8	5821	— 0.72	— 1.2
4932	— 0.19	— 0.1	5389	+ 0.05	— 1.2	5839	— 0.33	— 1.6
4936	+ 0.09	— 1.2	5399	+ 0.02	— 3.9	5843	+ 0.15	+ 0.4
4950	— 0.12	— 1.9	5407	— 0.14	— 2.6	5853	+ 0.05	+ 1.8
4956	+ 0.16	— 1.4	5416	+ 0.12	— 0.4	5861	— 0.19	— 0.3
4964	+ 0.28	—	5432	+ 0.01	— 0.6	5871	— 0.09	— 0.8
4973	0.00	— 2.4	5434	+ 0.10	+ 1.2	5873	— 0.12	— 0.7
4986	— 0.05	— 1.2	5440	+ 0.12	— 0.3	5887	+ 0.07	— 2.3
4989	— 0.07	— 1.5	5442	+ 0.07	— 4.9	5897	— 0.08	— 2.1

II. Vergleichung mit Schjellerup's Catalog.

Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.		Nro. des folgenden Catalogs.	C. u. B. — Schj.	
	A R.	Decl.		A R.	Decl.		A R.	Decl.
5899	— 0°02	— 0"2	6115	+ 0°12	+ 0"9	6315	— 0°02	— 0"4
5903	+ 0.08	0.0	6117	+ 0.14	— 2.4	6321	+ 0.17	— 0.8
5909	+ 0.05	— 2.8	6119	+ 0.03	+ 0.1	6335	+ 0.01	— 1.8
5911	+ 0.01	+ 0.3	6121	+ 0.08	— 0.7	6354	— 0.04	+ 0.7
5915	+ 0.03	— 2.1	6127	— 0.05	— 0.1	6362	0.00	— 0.2
5921	— 0.13	— 1.1	6138	+ 0.16	— 1.7	6365	— 0.04	— 1.9
5929	+ 0.22	— 2.0	6144	+ 0.18	— 2.0	6375	— 0.30	— 0.8
5931	+ 0.14	— 3.7	6148	+ 0.07	— 1.9	6377	— 0.13	— 0.6
5933	+ 0.14	— 1.3	6156	— 0.32	— 1.0	6385	— 0.11	— 0.3
5951	+ 0.08	— 3.6	6164	— 0.06	— 1.7	6391	+ 0.23	— 0.1
5955	+ 0.14	— 1.5	6172	+ 0.04	+ 1.7	6397	— 0.05	— 1.4
5966	+ 0.20	— 0.8	6178	+ 0.04	— 0.2	6404	+ 0.04	+ 0.1
5968	— 0.11	0.0	6186	— 0.05	— 1.0	6410	+ 0.02	— 0.8
5972	— 0.28	— 2.3	6191	+ 0.08	+ 0.5	6414	+ 0.10	— 2.0
5976	+ 0.07	— 0.3	6193	— 0.01	— 1.3	6424	— 0.02	— 0.4
5980	+ 0.02	+ 0.7	6195	+ 0.01	+ 0.5	6446	+ 0.22	— 3.2
5992	+ 0.33	+ 0.6	6197	— 0.18	— 0.3	6458	+ 0.04	— 3.8
6004	+ 0.15	— 0.7	6202	+ 0.21	+ 0.4	6464	+ 0.07	+ 1.3
6008	— 0.05	— 1.9	6206	— 0.01	— 2.0	6474	— 0.07	— 2.4
6010	+ 0.07	— 0.7	6208	+ 0.25	— 2.3	6479	— 0.05	— 1.4
6014	+ 0.18	— 1.1	6212	0.00	— 0.4	6481	+ 0.05	— 1.3
6022	+ 0.06	— 1.4	6214	— 0.01	— 0.9	6496	— 0.03	— 3.5
6024	— 0.07	— 4.5	6221	— 0.15	+ 1.1	6500	— 0.06	— 0.2
6030	+ 0.03	— 2.9	6223	— 0.01	— 1.7	6506	+ 0.02	— 1.2
6032	+ 0.11	— 1.5	6235	+ 0.08	— 0.8	6512	— 0.03	— 0.3
6034	— 0.10	— 1.3	6245	— 0.02	0.0	6525	— 0.06	— 0.1
6036	+ 0.19	+ 0.7	6253	+ 0.24	— 1.4	6531	+ 0.02	+ 1.0
6042	— 0.08	+ 0.8	6266	— 0.09	— 1.4	6540	— 0.09	— 0.6
6051	+ 0.10	— 1.7	6276	+ 0.01	+ 0.7	6555	— 0.11	— 2.3
6056	+ 0.26	— 0.9	6279	+ 0.19	0.0	6561	+ 0.09	— 1.6
6068	— 0.01	— 1.8	6281	+ 0.05	— 1.2	6563	— 0.15	— 1.9
6085	— 0.06	— 0.3	6287	— 0.12	— 2.3	6577	— 0.04	— 1.4
6091	+ 0.07	— 1.2	6301	+ 0.08	+ 8.1	6583	— 0.10	— 1.7
6093	— 0.02	— 0.5	6303	+ 0.12	— 1.6	6590	— 0.15	— 0.5
6101	+ 0.06	— 0.9	6305	— 0.02	— 1.8	6594	— 0.03	— 1.0
6109	— 0.12	+ 0.2	6313	+ 0.14	+ 0.8			

III.

Hülfsgrößen zur Reduction auf den scheinbaren Ort.

A. R.	log a	log b	log c			log d			A. R.
			$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	
$0^h 0^m$	+8.8240—	—∞	+0.4874+	+0.4874+	+0.4874+	—∞	—7.0658+	—7.3670+	$12^h 0^m$
10	8.8236	+7.4637+		0.4873	0.4872		7.0654	7.3666	50
20	8.8224	7.7643		0.4871	0.4869		7.0642	7.3654	40
30	8.8203	7.9397		0.4870	0.4866		7.0621	7.3633	30
40	8.8174	8.0637		0.4869	0.4863		7.0592	7.3604	20
50	8.8136	8.1594		0.4867	0.4860		7.0554	7.3566	10
1 0	8.8090	8.2370		0.4866	0.4857		7.0508	7.3520	11 0
10	8.8035	8.3022		0.4864	0.4854		7.0452	7.3464	50
20	8.7970	8.3581		0.4863	0.4852		7.0388	7.3400	40
30	8.7897	8.4069		0.4862	0.4849		7.0314	7.3326	30
40	8.7813	8.4500		0.4860	0.4846		7.0231	7.3243	20
50	8.7720	8.4884		0.4859	0.4844		7.0137	7.3149	10
2 0	8.7616	8.5230		0.4858	0.4841		7.0033	7.3045	10 0
10	8.7501	8.5543		0.4857	0.4839		6.9918	7.2930	50
20	8.7374	8.5826		0.4855	0.4836		6.9792	7.2804	40
30	8.7235	8.6085		0.4854	0.4834		6.9653	7.2665	30
40	8.7083	8.6321		0.4853	0.4832		6.9501	7.2513	20
50	8.6917	8.6537		0.4852	0.4830		6.9334	7.2346	10
3 0	8.6735	8.6735		0.4851	0.4827		6.9153	7.2165	9 0
10	8.6537	8.6917		0.4850	0.4825		6.8955	7.1967	50
20	8.6321	8.7083		0.4849	0.4823		6.8739	7.1751	40
30	8.6085	8.7235		0.4848	0.4822		6.8503	7.1515	30
40	8.5826	8.7374		0.4847	0.4820		6.8244	7.1256	20
50	8.5543	8.7501		0.4846	0.4818		6.7960	7.0972	10
4 0	8.5230	8.7616		0.4846	0.4817		6.7648	7.0660	8 0
10	8.4884	8.7720		0.4845	0.4815		6.7302	7.0314	50
20	8.4500	8.7813		0.4844	0.4814		6.6918	6.9930	40
30	8.4069	8.7897		0.4844	0.4813		6.6486	6.9498	30
40	8.3581	8.7970		0.4843	0.4812		6.5999	6.9011	20
50	8.3022	8.8035		0.4843	0.4811		6.5440	6.8452	10
0	8.2370	8.8090		0.4842	0.4810		6.4788	6.7800	7 0
10	8.1594	8.8136		0.4842	0.4809		6.4011	6.7023	50
20	8.0637	8.8174		0.4842	0.4809		6.3055	6.6067	40
30	7.9397	8.8203		0.4841	0.4808		6.1815	6.4827	30
40	7.7643	8.8224		0.4841	0.4808		6.0061	6.3073	20
50	+7.4637—	8.8236		0.4841	0.4808		—5.7055+	—6.0067+	10
6 0	—∞	+8.8240+	+0.4874+	+0.4841+	+0.4808+	—∞	—∞	—∞	6 0
A. R.	log a	log b	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	A. R.
			log c			log d			

Bem. a. und b. hängen allerdings auch von der Declination ab, doch ist der Einfluss der Aenderung der Declination um 1° auf die vierte Stelle unmerklich. Sie sind für $\delta = -1^\circ$ berechnet.

A. R.	log a'			log b'			log c'	log d'	A. R.
	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$			
0 ^h 0 ^m	+9.6373+	+9.6373+	+9.6373+	— ∞	—8.2419+	—8.5429+	+1.3022—	— ∞	12 ^h 0 ^m
10		9.6380	9.6387		8.2414	8.5424	1.3018	—8.6397—	50
20		9.6388	9.6403		8.2402	8.5412	1.3006	8.9403	40
30		9.6395	9.6416		8.2381	8.5391	1.2985	9.1157	30
40		9.6403	9.6432		8.2352	8.5362	1.2956	9.2397	20
50		9.6410	9.6446		9.2314	8.5324	1.2918	9.3353	10
1 0		9.6418	9.6462		8.2268	8.5278	1.2872	9.4130	11 0
10		9.6425	9.6475		8.2213	8.5223	1.2817	9.4781	50
20		9.6432	9.6489		8.2148	8.5158	1.2752	9.5340	40
30		9.6439	9.6503		8.2075	8.5085	1.2679	9.5828	30
40		9.6446	9.6516		8.1991	8.5001	1.2595	9.6260	20
50		9.6453	9.6530		8.1898	8.4908	1.2502	9.6644	10
2 0		9.6459	9.6542		8.1794	8.4804	1.2398	9.6990	10 0
10		9.6466	9.6555		8.1679	8.4689	1.2283	9.7302	50
20		9.6472	9.6567		8.1552	8.4562	1.2156	9.7586	40
30		9.6478	9.6578		8.1413	8.4423	1.2017	9.7844	30
40		9.6484	9.6590		8.1261	8.4271	1.1865	9.8081	20
50		9.6489	9.6600		8.1095	8.4105	1.1699	9.8297	10
3 0		9.6495	9.6611		8.0913	8.3923	1.1517	9.8495	9 0
10		9.6500	9.6621		8.0715	8.3725	1.1319	9.8676	50
20		9.6505	9.6631		8.0499	8.3509	1.1103	9.8842	40
30		9.6509	9.6639		8.0263	8.3273	1.0867	9.8995	30
40		9.6514	9.6648		8.0004	8.3014	1.0608	9.9134	20
50		9.6518	9.6656		7.9721	8.2731	1.0325	9.9260	10
4 0		9.6521	9.6662		7.9408	8.2418	1.0012	9.9375	8 0
10		9.6525	9.6669		7.9063	8.2073	0.9667	9.9479	50
20		9.6528	9.6675		7.8678	8.1688	0.9282	9.9573	40
30		9.6531	9.6681		7.8247	8.1257	0.8851	9.9656	30
40		9.6534	9.6687		7.7759	8.0769	0.8363	9.9730	20
50		9.6536	9.6691		7.7200	8.0210	0.7804	9.9794	10
5 0		9.6538	9.6695		7.6549	7.9559	0.7153	9.9849	7 0
10		9.6540	9.6699		7.5772	7.8782	0.6376	9.9896	50
20		9.6542	9.6703		7.4815	7.7825	0.5419	9.9934	40
30		9.6543	9.6705		7.3576	7.6586	0.4180	9.9963	30
40		9.6543	9.6706		7.1822	7.4832	0.2416	9.9983	20
50		9.6544	9.6707		—6.8815+	—7.1825+	9.9419	9.9996	10
6 0	+9.6373+	+9.6544+	+9.6707+	— ∞	— ∞	— ∞	+ — ∞ —	—0.0000—	6 0
A. R.	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	log c'	log d'	A. R.
	log a'			log b'					

Bem. c' und d' sind von der Decl. unabhängig.

Bem. c' und d' sind von der Decl. unabhängig.

A. R.	log a	log b	log c			log d			A. R.
			$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	
12 ^h 0 ^m	-8.8240+	—∞	+0.4874+	+0.4874+	+0.4874+	—∞	+7.0658—	+7.3670—	24 ^h 0 ^m
10	8.8236	-7.4637—		0.4876	0.4877		7.0654	7.3666	50
20	8.8224	7.7643		0.4877	0.4880		7.0642	7.3654	40
30	8.8203	7.9397		0.4879	0.4883		7.0621	7.3633	30
40	8.8174	8.0637		0.4880	0.4886		7.0592	7.3604	20
50	8.8136	8.1594		0.4882	0.4889		7.0554	7.3566	10
13 0	8.8090	8.2370		0.4883	0.4891		7.0508	7.3520	23 0
10	8.8035	8.3022		0.4884	0.4894		7.0452	7.3464	50
20	8.7970	8.3581		0.4886	0.4897		7.0388	7.3400	40
30	8.7897	8.4069		0.4887	0.4900		7.0314	7.3326	30
40	8.7813	8.4500		0.4888	0.4902		7.0231	7.3243	20
50	8.7720	8.4884		0.4890	0.4905		7.0137	7.3149	10
14 0	8.7616	8.5230		0.4891	0.4907		7.0033	7.3045	22 0
10	8.7501	8.5543		0.4892	0.4910		6.9918	7.2930	50
20	8.7374	8.5826		0.4893	0.4912		6.9792	7.2804	40
30	8.7235	8.6085		0.4894	0.4914		6.9653	7.2665	30
40	8.7083	8.6321		0.4896	0.4917		6.9501	7.2513	20
50	8.6917	8.6537		0.4897	0.4919		6.9334	7.2346	10
15 0	8.6735	8.6735		0.4898	0.4921		6.9153	7.2165	21 0
10	8.6537	8.6917		0.4899	0.4923		6.8955	7.1967	50
20	8.6321	8.7083		0.4900	0.4925		6.8739	7.1751	40
30	8.6085	8.7235		0.4900	0.4926		6.8503	7.1515	30
40	8.5826	8.7374		0.4901	0.4928		6.8244	7.1256	20
50	8.5543	8.7501		0.4902	0.4930		6.7960	7.0972	10
16 0	8.5230	8.7616		0.4903	0.4931		6.7648	7.0660	20 0
10	8.4884	8.7720		0.4904	0.4932		6.7302	7.0314	50
20	8.4500	8.7813		0.4904	0.4934		6.6918	6.9930	40
30	8.4069	8.7897		0.4905	0.4935		6.6486	6.9498	30
40	8.3581	8.7970		0.4905	0.4936		6.5999	6.9011	20
50	8.3022	8.8035		0.4906	0.4937		6.5440	6.8452	10
17 0	8.2370	8.8090		0.4906	0.4938		6.4788	6.7800	19 0
10	8.1594	8.8136		0.4906	0.4938		6.4011	6.7023	50
20	8.0637	8.8174		0.4907	0.4939		6.3055	6.6067	40
30	7.9397	8.8203		0.4907	0.4939		6.1815	6.4827	30
40	7.7643	8.8224		0.4907	0.4940		6.0061	6.3073	20
50	-7.4637+	-8.8236—		+0.4907+	+0.4940+		+5.7055—	+6.0067—	10
18 0	—∞	-8.8240—	+0.4874+	+0.4907+	+0.4940+	—∞	—∞	—∞	18 0
A. R.	log a	log b	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	A. R.
			log c			log d			

Bem. a. und b. hängen allerdings auch von der Declination ab, doch ist der Einfluss der Aenderung der Declination um 1° auf die vierte Stelle unmerklich. Sie sind für $\delta = -1^\circ$ berechnet.

A. R.	log a'			log b'			log c'	log d'	A. R.
	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$			
12 ^h 0 ^m	+9.6373+	+9.6373+	+9.6373+	— ∞	+8.2419—	+8.5429—	—1.3022+	— ∞	24 ^h 0 ^m
10		9.6365	9.6357		8.2414	8.5424	1.3018	+8.6397+	50
20		9.6357	9.6341		8.2402	8.5412	1.3006	8.9403	40
30		9.6350	9.6326		8.2381	8.5391	1.2985	9.1157	30
40		9.6342	9.6311		8.2352	8.5362	1.2956	9.2397	20
50		9.6335	9.6296		8.2314	8.5324	1.2918	9.3353	10
13 0		9.6327	9.6281		8.2268	8.5278	1.2872	9.4130	23 0
10		9.6320	9.6266		8.2213	8.5223	1.2817	9.4781	50
20		9.6313	9.6251		8.2148	8.5158	1.2752	9.5340	40
30		9.6305	9.6236		8.2075	8.5085	1.2679	9.5828	30
40		9.6298	9.6221		8.1991	8.5001	1.2595	9.6260	20
50		9.6291	9.6206		8.1898	8.4908	1.2502	9.6644	10
14 0		9.6284	9.6192		8.1794	8.4804	1.2398	9.6990	22 0
10		9.6278	9.6179		8.1679	8.4689	1.2283	9.7302	50
20		9.6271	9.6165		8.1552	8.4562	1.2156	9.7586	40
30		9.6265	9.6152		8.1413	8.4423	1.2017	9.7844	30
40		9.6259	9.6140		8.1261	8.4271	1.1865	9.8081	20
50		9.6253	9.6128		8.1095	8.4105	1.1699	9.8297	10
15 0		9.6247	9.6116		8.0913	8.3923	1.1517	9.8495	21 0
10		9.6242	9.6105		8.0715	8.3725	1.1319	9.8676	50
20		9.6237	9.6095		8.0499	8.3509	1.1103	9.8842	40
30		9.6232	9.6084		8.0263	8.3273	1.0867	9.8995	30
40		9.6227	9.6074		8.0004	8.3014	1.0608	9.9134	20
50		9.6223	9.6065		7.9721	8.2731	1.0325	9.9260	10
16 0		9.6219	9.6057		7.9408	8.2418	1.0012	9.9375	20 0
10		9.6215	9.6049		7.9063	8.2073	0.9667	9.9479	50
20		9.6211	9.6041		7.8678	8.1688	0.9282	9.9573	40
30		9.6208	9.6034		7.8247	8.1257	0.8851	9.9656	30
40		9.6205	9.6028		7.7759	8.0769	0.8363	9.9730	20
50		9.6203	9.6022		7.7200	8.0210	0.7804	9.9794	10
17 0		9.6201	9.6017		7.6549	7.9559	0.7153	9.9849	19 0
10		9.6199	9.6013		7.5772	7.8782	0.6376	9.9896	50
20		9.6197	9.6010		7.4815	7.7825	0.5419	9.9934	40
30		9.6196	9.6008		7.3576	7.6586	0.4180	9.9963	30
40		9.6195	9.6007		7.1822	7.4832	0.2426	9.9983	20
50		9.6194	9.6006		+6.8815—	+7.1825—	—9.9419+	9.9996	10
18 0	+9.6373+	+9.6194+	+9.6006+	— ∞	— ∞	— ∞	— ∞	+0.0000+	18 0
A. R.	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	$\delta = 0^\circ$	$\delta = -1^\circ$	$\delta = -2^\circ$	log c'	log d'	A. R.
	log a'			log b'					
Bem.: c' und d' sind von der Decl. unabhängig.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1		9.0	0 ^h 0 ^m 44.29	3.072	+0.002	—0° 21' 22'' 5	+20.05	—0.01	1909
2			44.16			23. 1			2211
3		9.0	1 14.42	3.072	0.002	—0 30 59. 6	20. 05	0. 01	2368
4			14.30			60. 3			2212
5		9.0	1 31.22	3.072	0.002	+0 5 39. 8	20. 05	0. 01	2479
6			31.28			40. 2			2061
7		8.8	2 27.34	3.072	0.001	—1 50 10. 7	20. 05	0. 01	5221
8			27.41			11. 3			2291
9	14	7.3	2 27.66	3.072	0.002	0 0 13. 5	20. 05	0. 01	2455
10			27.99			13. 4			5309
11		9.0	2 48.71	3.072	0.001	1 26 54. 0	20. 05	0. 02	2369
12			48.89			54. 3			2292
13	18	8.7	3 0.82	3.072	0.002	0 37 22. 2	20. 05	0. 02	2007
14			0.98			21. 2			1781
15		8.0	5 6.69	3.071	0.002	1 49 5. 9	20. 05	0. 02	1910
16			6.80			8. 3			1782
17		8.3	5 35.20	3.072	0.002	0 55 30. 9	20. 05	0. 02	2008
18			34.98			32. 1			2213
19		8.3	7 39.86	3.072	0.003	0 43 41. 9	20. 04	0. 02	1911
20			39.58			42. 6			1783
21		8.8	7 50.41	3.072	0.002	1 15 45. 8	20. 04	0. 03	2009
22			50.38			47. 8			2062
23		8.0	8 25.88	3.071	0.002	0 59 52. 6	20. 04	0. 03	2370
24			25.74			52. 0			2214
25		8.0	8 29.53	3.071	0.002	1 43 44. 4	20. 04	0. 03	1912
26			29.28			47. 5			2063
27	73	8.7	9 53.82	3.072	0.003	0 38 59. 6	20. 04	0. 03	2371
28			53.80			58. 6			1784
29		9.0	10 40.41	3.070	0.002	1 45 47. 3	20. 03	0. 03	2010
30			40.36			46. 8			2064
31		8.7	10 55.96	3.072	0.003	0 6 3. 2	20. 03	0. 03	2480
32			56.11			4. 4			2250
33		9.0	11 1.25	3.070	0.002	1 46 30. 2	20. 03	0. 03	2372
34			1.27			29. 8			2293
35	83	7.7	11 4.44	3.072	0.003	0 22 41. 1	20. 03	0. 03	5155
36			4.47			38. 8			5310
37		9.0	11 21.20	3.070	0.002	1 44 30. 1	20. 03	0. 03	1913
38			21.19			30. 5			2294
39		8.6	11 27.28	3.072	0.003	0 19 16. 7	20. 03	0. 03	2481
40			27.52			16. 6			2251
41		7.0	11 39.43	3.072	0.003	0 4 43. 5	20. 03	0. 03	5156
42			39.54			42. 0			2097
43		7.5	12 52.34	3.072	0.003	0 10 25. 1	20. 02	0. 04	1914
44			52.66			25. 0			1785
45		8.5	0 14 26.09	3.070	+0.002	—1 33 54. 8	+20. 01	—0. 04	2011

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
46			0 ^h 14 ^m 25 ^s .92			-1° 33' 54".4			1786
47		9.0	15 4.78	3.070	+0.002	1 38 10. 1	+20' 01	-0' 04	2373
48			4.81			9. 0			2065
49		8.3	15 27.04	3.071	0.003	0 41 54. 2	20. 01	0. 04	1915
50			27.12			53. 2			2215
51		9.0	15 50.19	3.070	0.002	1 38 18. 8	20. 01	0. 04	2374
52			50.47			18. 7			2295
53		8.8	16 29.06	3.071	0.003	0 30 52. 3	20. 00	0. 04	2012
54			29.14			52. 8			1787
55		8.5	16 57.72	3.072	0.003	0 14 30. 0	20. 00	0. 04	2482
56			57.83			28. 6			2066
57	125	8.3	17 16.37	3.070	0.002	1 14 2. 4	20. 00	0. 04	1916
58			16.54			5. 6			2252
59	127	8.3	17 25.09	3.071	0.003	0 34 19. 9	20. 00	0. 04	2375
60			25.10			17. 9			2296
61		8.5	18 16.55	3.071	0.003	0 28 61. 2	19. 99	0. 05	2013
62			16.42			58. 4			2067
63		8.3	19 40.08	3.072	0.003	0 15 7. 1	19. 98	0. 05	1917
64			40.04			6. 1			1788
65		6.2	20 12.73	3.071	0.003	0 44 33. 0	19. 98	0. 05	2014
66			12.50			31. 1			2068
67		8.0	20 29.03	3.069	0.002	1 37 16. 4	19. 97	0. 05	2376
68			28.77			16. 4			2498
69		8.8	22 46.53	3.069	0.002	1 21 23. 0	19. 95	0. 06	1918
70			46.32			23. 3			2297
71		8.3	22 45.95	3.071	0.003	0 39 1. 8	19. 95	0. 06	2015
72			45.60			1. 1			2499
73	160	7.7	23 26.77	3.070	0.003	1 0 47. 0	19. 95	0. 06	5222
74			26.60			46. 8			1789
75		7.8	23 30.36	3.069	0.002	1 48 23. 8	19. 95	0. 06	5157
76			30.39			22. 4			2069
77		8.3	24 7.33	3.070	0.003	1 3 47. 6	19. 94	0. 06	1919
78			7.23			49. 4			2253
79		9.0	24 29.57	3.070	0.003	0 50 41. 7	19. 94	0. 06	2483
80			29.64			42. 7			5311
81		8.8	25 27.63	3.070	0.003	0 51 41. 1	19. 93	0. 06	2016
82			27.71			39. 8			2298
83	179	8.3	26 25.23	3.069	0.003	1 8 7. 1	19. 92	0. 06	1920
84			25.76			8. 8			1790
85		9.0	26 42.50	3.068	0.003	1 33 27. 1	19. 92	0. 06	2377
86			42.73			27. 0			6010
87			42.60			27. 6			5312
88*		7.5	27 5.53	3.068	0.003	1 17 54. 0	19. 91	0. 06	2017
89			5.28			53. 9			2070
90		8.5	0 27 18.33	3.069	+0.003	-1 2 28. 8	+19. 91	-0. 06	1921
88. Fäden stimmen schlecht.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
91			0 ^h 27 ^m 18 ^s 30			—1° 2' 31" 4			2254
92		8.8	29 5.78	3.067	+0.003	1 46 31. 0	+19' 89	—0' 07	2378
93			5.84			31. 5			2299
94		5.8	29 7.67	3.069	0.003	1 11 33. 2	19. 89	0. 07	2456
95			7.66			33. 9			2071
96		8.5	29 25.59	3.067	0.003	1 35 14. 0	19. 89	0. 07	1922
97			25.59			15. 0			2098
98		9.0	30 0.50	3.068	0.003	—1 16 13. 9	19. 88	0. 07	2379
99			0.65			14. 0			2255
100		8.8	30 17.45	3.072	0.004	+0 5 31. 5	19. 88	0. 07	2484
101			17.71			33. 2			2300
102		8.8	30 46.13	3.067	0.003	—1 33 12. 1	19. 87	0. 07	2018
103			46.04			8. 3			2500
104		9.0	30 52.62	3.070	0.004	0 43 16. 3	19. 87	0. 07	5158
105			52.55			14. 9			5313
106		8.8	31 11.60	3.069	0.003	1 0 49. 2	19. 87	0. 07	1923
107			11.08			51. 4			5314
108		9.0	31 33.18	3.071	0.004	0 14 60. 0	19. 86	0. 07	1817
109			32.90			59. 1			2301
110		6.8	31 41.23	3.068	0.003	1 11 28. 5	19. 86	0. 07	2457
111			41.01			29. 1			2034
112		8.8	31 54.95	3.067	0.003	1 38 33. 9	19. 86	0. 07	2380
113			55.11			32. 9			2501
114		9.0	32 35.58	3.067	0.003	1 51 20. 5	19. 85	0. 08	2485
115			35.14			21. 5			5315
116		9.0	34 27.96	3.066	0.003	1 38 57. 1	19. 83	0. 08	2381
117			28.04			57. 4			2302
118		9.0	34 32.10	3.066	0.004	—0 57 55. 4	19. 83	0. 08	2486
119*			32.77			57. 8			2256
120		8.8	34 58.06	3.072	0.004	+0 1 18. 5	19. 82	0. 08	1818
121			57.87			19. 9			1791
122		9.0	35 19.17	3.070	0.004	—0 34 22. 2	19. 82	0. 08	1924
123			18.82			21. 0			2502
124		9.0	35 44.51	3.065	0.003	1 53 27. 6	19. 81	0. 08	2019
125			44.22			25. 4			5316
126		9.0	36 4.42	3.070	0.004	0 47 8. 7	19. 81	0. 08	2382
127			4.42			9. 1			5317
128		8.5	36 12.84	3.069	0.003	—1 1 51. 9	19. 80	0. 08	2458
129			13.08			53. 2			2099
130		8.5	36 18.44	3.072	0.004	+0 3 6. 3	19. 80	0. 08	1925
131			18.64			4. 6			2216
132		8.7	37 2.33	3.067	0.003	—1 34 20. 1	19. 79	0. 08	1819
133			2.31			18. 4			1792
134	253	8.8	0 38 2.85	3.072	+0.004	—0 9 37. 6	+19. 78	—0. 09	2020
135			2.80			36. 9			2257

119. Sehr schwach. Beobachtung unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
136		9.0	0 ^h 38 ^m 4 ^s 95	3.066	+0.003	-1° 24' 11" 8	+19" 78	-0" 09	2383
137			5.25			10. 2			2303
138		6.8	38 44.49	3.071	0.004	0 25 45. 4	19. 77	0. 09	1926
139			44.28			45. 9			2035
140		9.0	39 14.79	3.068	0.003	1 4 7. 2	19. 76	0. 09	1820
141			14.72			9. 6			2304
142		8.3	39 20.85	3.065	0.003	1 52 9. 7	19. 76	0. 09	2459
143			20.91			11. 6			2217
144		7.8	39 29.24	3.072	0.004	0 6 18. 7	19. 76	0. 09	5159
145			29.38			17. 7			2100
146		8.8	39 31.54	3.066	0.003	1 29 15. 4	19. 76	0. 09	2384
147			31.72			14. 8			2258
148		8.8	39 37.03	3.071	0.004	0 9 61. 2	19. 75	0. 09	2487
149			36.88			59. 1			5318
150		8.8	40 10.08	3.066	0.003	1 31 9. 1	19. 75	0. 09	2460
151			10.24			7. 6			6011
152			10.22			7. 2			5753
153		7.8	40 28.57	3.067	0.004	0 18 16. 3	19. 74	0. 09	2488
154			28.64			15. 8			2503
155		8.8	40 48.23	3.065	0.003	1 50 18. 5	19. 74	0. 09	1927
156			48.30			21. 9			2305
157	277	8.3	41 36.64	3.068	0.004	0 55 30. 2	19. 73	0. 09	1821
158			36.69			30. 4			1793
159		8.0	41 56.64	3.067	0.003	1 10 17. 3	19. 72	0. 09	2021
160			56.46			16. 6			2218
161		7.8	42 8.37	3.071	0.004	0 17 62. 9	19. 72	0. 09	2385
162			8.52			58. 5			2259
163		8.8	43 10.84	3.072	0.004	0 5 36. 9	19. 70	0. 10	1822
164			10.79			35. 3			1794
165		9.0	43 22.68	3.070	0.004	0 25 17. 8	19. 70	0. 10	1928
166			22.69			19. 0			2306
167		7.0	43 31.08	3.068	0.004	0 54 22. 6	19. 69	0. 10	2022
168			31.01			20. 0			2101
169		8.4	44 9.15	3.071	0.004	0 11 9. 4	19. 68	0. 10	2489
170			9.10			11. 4			2504
171		8.5	44 16.18	3.069	0.004	0 45 23. 5	19. 68	0. 10	2461
172			16.29			24. 2			2260
173		9.0	44 29.69	3.068	0.004	1 1 26. 4	19. 68	0. 10	2386
174			29.82			26. 0			5319
175		9.0	44 41.56	3.065	0.003	1 41 1. 2	19. 67	0. 10	1929
176			41.63			4. 8			2307
177			41.64			4. 0			5754
178		8.8	44 52.80	3.067	0.004	1 12 58. 2	19. 67	0. 10	5160
179			52.86			60. 3			5320
180		8.5	0 45 14.48	3.067	+0.004	-1 10 4. 4	+19. 67	-0. 10	1823

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
181			^h 45 ^m 14 ^s .55			—1° 10' 2" 8			1795
182		8.8	45 53.55	3° 067	+0° 004	1 2 40. 4	+19" 65	—0" 10	2023
183			53.06			40. 3			2505
184		9.0	46 30.76	3.067	0.004	1 7 40. 9	19. 64	0. 10	2387
185			31.14			39. 1			2261
186		8.3	46 30.61	3.067	0.004	1 3 37. 9	19. 64	0. 10	2024
187			30.78			37. 5			2308
188		5.2	46 37.01	3.064	0.004	1 49 25. 0	19. 64	0. 10	2462
189			37.11			26. 5			2036
190		8.8	46 59.56	3.065	0.004	1 27 17. 5	19. 63	0. 10	1824
191			59.70			15. 8			1796
192*		9.0	48 8.40	3.067	0.004	1 3 44. 2	19. 61	0. 11	1930
193			8.62			44. 5			2262
194		7.6	49 9.46	3.069	0.005	0 39 26. 4	19. 60	0. 11	1825
195			9.35			24. 0			1797
196*		9.0	49 23.32	3.065	0.004	1 28 21. 7	19. 59	0. 11	2025
197			23.17			21. 2			2309
198		9.0	49 42.31	3.067	0.004	1 3 54. 5	19. 58	0. 11	1931
199			41.92			54. 1			2506
200		8.9	49 57.10	3.071	0.005	0 16 51. 0	19. 58	0. 11	2388
201			56.92			50. 8			2514
202		8.1	50 35.25	3.071	0.005	0 13 29. 4	19. 57	0. 11	2463
203			35.35			29. 5			2515
204		9.0	50 36.55	3.066	0.004	1 8 60. 3	19. 57	0. 11	2389
205			36.77			57. 5			2263
206	331	7.5	50 49.02	3.071	0.005	0 20 7. 2	19. 56	0. 11	1826
207*			49.06			4. 1			1798
208		8.8	51 36.56	3.065	0.004	1 25 26. 1	19. 55	0. 11	2490
209			36.64			27. 0			2507
210		8.4	52 43.45	3.068	0.005	0 49 11. 5	19. 53	0. 11	5161
211			43.44			13. 8			2310
212		9.0	52 43.80	3.071	0.005	0 7 51. 4	19. 53	0. 11	2390
213			43.88			49. 4			2264
214		7.7	52 56.82	3.065	0.004	1 20 57. 3	19. 52	0. 11	1827
215			57.01			55. 6			1799
216		8.8	53 11.26	3.062	0.004	1 52 12. 5	19. 52	0. 11	5223
217			11.14			11. 5			2516
218		8.5	53 12.21	3.072	0.005	0 0 13. 4	19. 52	0. 11	2464
219			12.26			11. 7			2508
220		9.0	53 20.47	3.066	0.004	1 14 33. 5	19. 51	0. 11	2491
221			20.30			35. 3			5321
222		8.9	53 38.66	3.070	0.005	0 17 41. 7	19. 51	0. 11	1932
223			38.73			40. 6			2311
224		9.0	0 53 49.43	3.062	+0.004	—1 45 15. 8	+19. 50	—0. 11	5162
225			49.40			18. 5			5322

192. Sehr hell für 9^mo. — 196. Sehr hell für 9^mo. — 207. Decl. unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Præc.	Var. sec.	Declination 1875.	Præc.	Var. sec.	Beob.- Nro.
226	386	8.4	0 ^h 54 ^m 26 ^s .39	3.063	+0.004	-1° 41' 46".8	+19" 49	-0" 12	1828
227			26.50			44. 8			1800
228		8.8	54 29.55	3.064	0.004	1 32 39. 9	19. 49	0. 12	2026
229			29.67			37. 7			2265
230		8.5	55 9.71	3.067	0.005	0 59 38. 0	19. 48	0. 12	2465
231			9.75			36. 9			2517
232		8.9	55 30.58	3.071	0.005	0 15 19. 0	19. 47	0. 12	2391
233			30.81			18. 2			2107
234		8.2	57 53.15	3.072	0.005	0 3 21. 1	19. 42	0. 12	1829
235			53.36			20. 5			2312
236		9.0	59 12.17	3.068	0.005	0 50 30. 2	19. 39	0. 12	1933
237			12.23			30. 9			2313
238		8.4	59 26.14	3.070	0.005	0 19 37. 1	19. 38	0. 12	1830
239			26.46			34. 6			1801
240		8.1	0 59 51.33	3.067	0.005	0 56 7. 2	19. 37	0. 12	2392
241			51.51			9. 2			2108
242		8.0	1 0 1.84	3.064	0.004	1 25 5. 6	19. 37	0. 12	2466
243			1.50			6. 4			2037
244		8.3	0 24.35	3.063	0.004	1 36 27. 4	19. 36	0. 12	2027
245			24.18			27. 5			2266
246		8.5	0 41.30	3.065	0.004	1 15 38. 6	19. 36	0. 12	2393
247			41.47			37. 8			2314
248		9.0	3 23.95	3.064	0.004	1 24 4. 1	19. 29	0. 13	1831
249			24.38			3. 8			2109
250		8.8	4 33.52	3.061	0.004	1 39 31. 4	19. 26	0. 13	1934
251			33.36			31. 8			2110
252		8.8	5 23.93	3.062	0.004	1 35 55. 9	19. 24	0. 13	1935
253			24.06			57. 0			2315
254		8.0	5 27.95	3.065	0.005	1 6 39. 1	19. 24	0. 13	2028
255			27.84			39. 8			2518
256		8.8	8 7.33	3.069	0.006	0 30 38. 6	19. 18	0. 14	2394
257			7.45			39. 9			2111
258		5.8	8 26.30	3.060	0.005	1 38 39. 3	19. 17	0. 14	1832
259			26.37			37. 5			2219
260		9.0	10 20.12	3.065	0.005	1 6 49. 3	19. 12	0. 14	2395
261			20.52			52. 7			5323
262		8.5	10 42.72	3.070	0.006	0 21 39. 0	19. 11	0. 14	1833
263			42.60			38. 1			2038
264		9.0	11 40.96	3.072	0.006	0 1 36. 7	19. 08	0. 14	1936
265			40.85			38. 4			2112
266		8.0	12 14.28	3.062	0.005	1 31 2. 8	19. 07	0. 14	2467
267			14.28			3. 2			2220
268		8.8	12 53.68	3.064	0.005	1 10 52. 5	19. 05	0. 15	2396
269			53.69			53. 4			5324
270		8.3	1 13 17.86	3.068	+0.006	-0 33 11. 2	+19. 04	-0. 15	5163

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
271			1 ^h 13 ^m 17 ^s .58			—0° 33' 11".4			2509
272		5.8	13 24.92	3.064	+0.005	1 10 3.0	+19".03	—0".15	1937
273			24.82			0.0			2221
274		8.5	13 38.11	3.061	0.005	1 28 49.3	19.03	0.15	5224
275			37.92			51.0			2113
276		8.8	14 50.99	3.059	0.005	1 46 12.0	18.99	0.15	1834
277			51.37			10.8			2267
278		9.0	15 3.38	3.066	0.006	0 48 0.9	18.99	0.15	1938
279			3.25			1.0			5325
280		9.0	15 25.69	3.065	0.006	1 1 15.6	18.98	0.15	5164
281			25.68			17.1			2316
282		9.0	15 37.66	3.072	0.006	0 1 54.2	18.97	0.15	2397
283			37.50			52.5			2114
284		7.2	16 11.16	3.063	0.005	—1 16 14.7	18.96	0.15	5225
285			11.21			14.8			2102
286		8.0	16 26.87	3.072	0.006	+0 3 56.6	18.95	0.15	5165
287			26.59			57.9			2222
288		8.5	16 49.87	3.072	0.006	—0 4 40.2	18.94	0.15	2398
289			49.79			38.7			2519
290		9.0	17 33.82	3.072	0.006	0 18 3.1	18.92	0.16	5166
291			33.57			3.2			5326
292		7.8	18 18.40	3.059	0.005	1 37 23.2	18.90	0.16	5226
293			18.15			23.5			2223
294		8.5	18 39.54	3.069	0.006	0 22 57.3	18.89	0.16	5167
295			39.50			56.7			5327
296		8.8	18 48.32	3.059	0.005	1 42 3.4	18.88	0.16	5227
297			48.39			5.6			2520
298		9.0	18 50.33	3.063	0.005	1 7 53.8	18.88	0.16	2399
299			50.33			53.8			2317
300		8.6	19 58.34	3.065	0.006	0 52 21.7	18.85	0.16	1939
301			58.35			23.1			2103
302		8.8	19 59.63	3.060	0.005	1 31 13.5	18.85	0.16	2400
303			59.68			12.3			2115
304		8.5	20 1.49	3.063	0.005	1 5 44.8	18.84	0.16	5267
305			1.80			43.8			5328
306		7.2	20 3.56	3.063	0.005	1 2 57.1	18.84	0.16	1835
307			3.35			58.6			2224
308		8.9	20 32.67	3.067	0.006	0 40 18.3	18.83	0.16	5268
309			32.78			18.7			2268
310	446	7.8	20 35.26	3.066	0.006	0 47 41.7	18.83	0.16	5168
311			35.42			41.3			5329
312		8.2	20 59.71	3.067	0.006	0 35 31.8	18.82	0.16	5228
313			59.89			33.1			2521
314		9.0	1 21 5.45	3.057	+0.005	—1 50 44.6	+18.82	—0.16	2401
315			5.43			46.0			2318

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
316		8.3	1 ^h 22 ^m 17 ^s .37	3 ^s .058	+0 ^s .005	—1° 42' 4'' 5	+18'' 78	—0'' 16	1836
317			17.27			4. 2			2116
318		9.0	22 21.59	3.072	0.006	+0 3 46. 8	18. 77	0. 16	1940
319			21.68			48. 7			2269
320		9.0	22 35.82	3.060	0.005	—1 27 52. 5	18. 77	0. 17	5169
321			35.75			54. 1			2522
322		8.3	23 24.92	3.063	0.005	1 5 14. 9	18. 74	0. 17	2402
323			24.86			14. 4			2225
324		7.7	23 28.61	3.070	0.006	0 16 23. 2	18. 74	0. 17	1837
325			28.75			22. 0			1802
326		8.7	23 45.07	3.064	0.006	0 58 5. 3	18. 73	0. 17	1941
327			45.14			5. 4			2117
328		8.3	24 10.95	3.060	0.005	1 29 3. 8	18. 72	0. 17	5229
329			11.14			3. 5			2104
330		9.0	24 37.82	3.059	0.005	1 35 4. 0	18. 70	0. 17	5170
331			37.51			4. 0			5330
332		8.8	24 47.89	3.065	0.006	0 53 55. 1	18. 70	0. 17	2403
333			47.94			52. 9			2523
334		8.8	25 37.02	3.062	0.006	1 12 50. 0	18. 67	0. 17	1838
335			36.99			50. 7			2319
336		9.0	25 43.03	3.072	0.007	0 1 3. 5	18. 67	0. 17	1942
337			42.74			4. 7			5331
338		8.3	26 34.98	3.068	0.007	0 31 1. 7	18. 64	0. 17	5171
339			34.77			0. 2			2118
340*		9.3	26 44.76	3.066	0.007	0 45 45. 4	18. 64	0. 17	5332
341	470	8.5	26 56.27	3.069	0.007	0 20 58. 6	18. 63	0. 17	2404
342			56.42			56. 5			2226
343*		9.0	26 57.85	3.066	0.007	0 42 24. 8	18. 63	0. 17	1943
344			58.00			25. 5			5376
345		9.0	27 9.37	3.071	0.007	0 10 48. 6	18. 62	0. 17	5230
346			9.21			47. 7			5377
347		8.8	27 34.69	3.062	0.006	1 14 32. 7	18. 61	0. 18	5172
348			34.74			33. 1			2119
349		9.0	27 52.02	3.065	0.007	0 48 24. 5	18. 60	0. 18	5231
350			51.84			27. 9			5333
351*		8.0	28 10.70	3.069	0.007	0 24 29. 9	18. 59	0. 18	2468
352			10.96			28. 6			2105
353		8.3	28 37.93	3.067	0.007	0 37 15. 3	18. 58	0. 18	5269
354			37.86			18. 3			2227
355		9.0	29 28.06	3.068	0.007	0 32 6. 1	18. 55	0. 18	1839
356			28.15			7. 2			2270
357		9.0	29 41.17	3.058	0.006	1 38 42. 3	18. 54	0. 18	5173
358*			41.13			46. 6			5334
359		8.8	1 29 49.55	3.059	+0.006	—1 27 24. 3	+18. 53	—0. 18	5232
360			49.40			22. 9			5378

340. Nicht in der Bonner Durchm. —
unsicher.

343. Sehr schwach. —

351. Sehr schwach. —

358. Decl.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
361		9.0	1 ^h 30 ^m 23 ^s .42	3 ^o .060	+0 ^o .006	—1 ^o 22' 40'' 7	+18'' 51	—0'' 18	5174
362			23.26			38. 7			5335
363		8.5	30 30.33	3.062	0.006	1 10 4. 7	18. 51	0. 18	1944
364			30.18			7. 5			2120
365		8.4	30 38.16	3.059	0.006	1 25 0. 4	18. 51	0. 18	2405
366			38.22			1. 9			2228
367		6.5	30 52.83	3.063	0.007	0 59 11. 4	18. 50	0. 18	1840
368			52.99			11. 6			1803
369		8.8	31 4.98	3.057	0.006	1 40 33. 1	18. 49	0. 18	5233
370			5.04			33. 3			5379
371		9.0	32 41.91	3.059	0.006	1 26 20. 7	18. 44	0. 19	1841
372			41.85			21. 0			5336
373		8.3	32 43.00	3.062	0.006	1 4 33. 6	18. 43	0. 19	2406
374			43.16			33. 6			5175
375			43.10			34. 9			2121
376		7.8	33 0.78	3.072	0.007	0 1 26. 7	18. 43	0. 19	6012
377			0.71			27. 3			2320
378		8.5	33 11.65	3.059	0.006	1 21 24. 2	18. 42	0. 19	5270
379			11.89			25. 4			2229
380		8.5	33 41.43	3.059	0.006	1 22 17. 0	18. 40	0. 19	2407
381			41.15			15. 7			2510
382		7.2	33 43.40	3.064	0.007	0 52 37. 9	18. 40	0. 19	5234
383			43.28			38. 0			5337
384		8.9	33 59.79	3.066	0.007	0 41 15. 7	18. 39	0. 19	5271
385			60.32			13. 8			5380
386		8.9	34 27.09	3.070	0.007	0 13 28. 0	18. 37	0. 19	5272
387			27.05			27. 0			5381
388		7.8	34 59.11	3.062	0.006	1 8 21. 4	18. 36	0. 19	5176
389			59.23			23. 0			5338
390	504	8.8	35 25.07	3.065	0.007	0 47 40. 2	18. 34	0. 19	5235
391			24.81			37. 3			2511
392		9.0	35 37.62	3.062	0.006	1 6 50. 7	18. 33	0. 19	2408
393*			37.70			48. 7			5382
394		8.0	36 2.69	3.056	0.006	1 40 9. 5	18. 32	0. 19	5177
395			2.69			10. 7			2230
396		8.4	36 59.62	3.061	0.006	1 12 5. 1	18. 28	0. 19	1842
397			59.62			6. 5			2122
398		8.3	37 36.27	3.064	0.007	0 47 56. 2	18. 26	0. 20	1945
399			36.30			56. 3			2321
400		8.5	38 12.29	3.069	0.007	0 17 33. 7	18. 24	0. 20	5178
401			12.24			33. 1			5339
402	515	8.8	38 20.54	3.061	0.006	1 7 49. 8	18. 24	0. 20	2409
403			20.54			49. 3			2512
404		8.8	38 34.88	3.055	+0.006	1 41 5. 5	+18. 23	—0. 20	1843
405			34.98			5. 7			6013

393. Geschätzt 8^m6.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
406		9.0	1 ^h 39 ^m 30 ^s .99	3 ^s .068	+0 ^s .007	—0° 23' 37" 3	+18" 20	—0" 20	1946
407			30.83			38. 4			5340
408		9.0	39 32.41	3.071	0.007	0 10 7. 4	18. 20	0. 20	2410
409			32.44			4. 4			5383
410		8.3	39 56.74	3.067	0.007	0 33 11. 3	18. 18	0. 20	5236
411			56.68			11. 0			5273
412			56.79			12. 2			6014
413			56.65			13. 0			2123
414		8.7	40 7.03	3.063	0.007	0 56 9. 9	18. 17	0. 20	5179
415			6.91			8. 8			2513
416		8.5	40 13.54	3.067	0.007	0 30 46. 3	18. 17	0. 20	2124
417		8.8	40 17.66	3.068	0.007	0 25 52. 1	18. 17	0. 20	5274
418			17.81			52. 7			5341
419	528	8.0	41 11.89	3.067	0.007	0 28 11. 4	18. 13	0. 20	1844
420			12.00			12. 3			2072
421		8.0	41 34.27	3.057	0.006	1 34 51. 1	18. 12	0. 20	5180
422			34.16			49. 7			2322
423		8.5	41 52.72	3.071	0.007	0 10 20. 6	18. 11	0. 20	1947
424			52.73			21. 9			5342
425		8.8	42 17.27	3.062	0.007	0 59 9. 2	18. 09	0. 20	2411
426			17.33			6. 5			5384
427		9.0	42 54.73	3.072	0.007	0 0 58. 5	18. 07	0. 21	1845
428			54.83			59. 8			2323
429*		9.0	43 30.46	3.054	0.006	1 50 35. 1	18. 04	0. 21	5181
430			30.41			38. 4			5343
431*		9.0	43 33.68	3.064	0.007	0 49 51. 2	18. 04	0. 21	1948
432*			33.33			50. 8			6015
433		9.0	44 29.79	3.055	0.006	1 37 53. 5	18. 01	0. 21	2412
434			29.62			53. 9			5344
435		8.2	44 32.33	3.063	0.007	0 54 33. 9	18. 01	0. 21	5237
436			32.40			33. 8			2073
437		8.8	44 34.78	3.060	0.006	1 15 35. 3	18. 00	0. 21	5182
438			34.89			36. 7			2125
439*	546	8.8	45 15.77	3.061	0.006	1 6 12. 7	17. 98	0. 21	1846
440			15.67			14. 2			2324
441		8.8	46 19.31	3.059	0.006	1 15 6. 0	17. 94	0. 21	1949
442			19.01			9. 3			5345
443*		9.0	46 56.29	3.070	0.007	0 13 46. 1	17. 91	0. 21	2413
444			56.42			46. 1			2325
445*		9.0	47 39.01	3.068	0.007	0 26 17. 2	17. 88	0. 22	5238
446			38.88			18. 4			5346
447		8.0	48 6.14	3.053	0.006	1 48 56. 6	17. 86	0. 22	1847
448*			5.54			55. 6			2126
449			6.30			57. 4			5385
450		8.8	1 48 36.04	3.068	+0.007	—0 24 30. 9	+17. 84	—0. 22	1950

429. Decl. unsicher. — 431. Sehr schwach. — 432. Aeusserst schwach. — 439. Sehr schwach. — 443. Geschätzt 8^m5; ein * 9^m1 geht süd voran, d = 25". — 445. Etwas schwach. — 448. Nur an 3 Fäden, die schlecht stimmen.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
451	564	9.0	1 ^h 48 ^m 35 ^s .99	3.072	+0.007	—0° 24' 31" 8	+17" 84	—0" 22	5386
452			48 38.14			+0 3 21. 9			5183
453			38.01			19. 8			5347
454			48 53.94			—0 0 20. 4			2414
455			54.10			21. 5			2326
456*		9.2	49 50.17	3.063	0.007	0 50 11. 9	17. 80	0. 22	5348
457		8.7	50 32.87	3.063	0.007	0 51 9. 5	17. 77	0. 22	1951
458			33.16			11. 0			5387
459*		9.0	51 15.64	3.054	0.006	1 41 31. 9	17. 74	0. 22	1848
460			15.40			31. 1			6016
461	584	8.3	52 45.70	3.071	0.007	0 6 5. 0	17. 68	0. 22	1952
462			45.56			15. 4			2127
463		8.8	52 46.69	3.055	0.006	1 36 59. 3	17. 68	0. 22	2415
464			46.77			57. 0			2327
465		8.5	53 4.33	3.063	0.007	0 51 26. 5	17. 66	0. 22	5184
466			4.28			24. 6			2231
467		8.8	53 26.48	3.058	0.006	1 19 51. 7	17. 65	0. 22	5239
468			26.53			54. 9			5349
469*		8.8	53 26.71	3.060	0.007	1 4 49. 0	17. 65	0. 22	5185
470			26.93			47. 1			6017
471		9.0	53 37.34	3.052	0.006	1 48 38. 6	17. 64	0. 22	2416
472			37.27			40. 2			5350
473		8.5	53 49.71	3.053	0.006	1 46 56. 1	17. 63	0. 22	1849
474			49.62			56. 3			2128
475		9.0	53 57.68	3.061	0.007	0 59 59. 4	17. 63	0. 22	1953
476			57.45			59. 8			5388
477		8.5	54 19.85	3.070	0.007	0 14 28. 5	17. 61	0. 22	5240
478			19.81			29. 5			2328
479		8.5	54 58.74	3.056	0.006	1 29 27. 6	17. 58	0. 22	5186
480			59.05			26. 8			5389
481	592	8.3	55 3.23	3.070	0.008	0 7 36. 3	17. 58	0. 23	5275
482			3.43			36. 5			2074
483		9.0	56 1.59	3.053	0.007	1 43 22. 2	17. 54	0. 23	2417
484			1.55			24. 2			2129
485		8.8	56 11.63	3.059	0.007	1 7 43. 4	17. 53	0. 23	1850
486			11.61			45. 2			2329
487*		9.0	56 21.82	3.055	0.007	1 33 38. 1	17. 52	0. 23	1954
488*			21.53			39. 7			6018
489		9.0	56 44.83	3.062	0.008	0 55 1. 7	17. 51	0. 23	5187
490			44.55			3. 6			5351
491		6.0	56 47.17	3.067	0.008	0 28 30. 4	17. 50		5241
492			47.15			31. 0			2106
493		8.8	1 56 57.37	3.053	+0.007	—1 41 1. 9	+17. 50	—0. 23	5276
494*			57.20			2. 8			5851
495*			57.40			3. 8			5755

456. Bonner Durchm. — 0°, N. 297. — 459. Sehr schwach. — 469. Etwas schwach. — 487. Sehr schwach. — 488. Ausserst schwach. — 494. Sehr schwach. — 495. Nur an einem Microscop.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
496		9.0	1 ^h 57 ^m 8 ^s .27	3 ^s .069	+0 ^s .008	—0° 16' 35 ^{''} .2	+17 ^{''} .49	—0 ^{''} .23	5242
497			7.99			36. 1			5352
498*		9.3	57 15.68	3.053	0.007	1 39 42. 3	17. 49	0. 23	2130
499		8.5	57 18.57	3.065	0.008	0 37 37. 2	17. 48	0. 23	5277
500*			18.67			34. 6			2524
501		7.3	57 24.24	3.062	0.008	0 56 28. 1	17. 48	0. 23	2418
502			24.27			26. 8			2075
503*		9.0	57 35.96	3.067	0.008	0 28 7. 4	17. 47	0. 23	1955
504			35.94			6. 3			2330
505		8.5	58 46.58	3.065	0.008	0 35 58. 8	17. 42	0. 23	5188
506			46.55			60. 9			2131
507		8.3	58 51.15	3.054	0.007	1 34 6. 7	17. 42	0. 23	1851
508*			—			8. 4			2525
509			51.18			5. 9			2571
510	612	8.0	58 54.79	3.069	0.008	0 16 32. 7	17. 41	0. 23	5243
511*			54.95			35. 4			2331
512		8.8	1 59 14.42	3.054	0.007	1 32 31. 5	17. 40	0. 23	2419
513			14.41			33. 6			2076
514		7.3	2 0 5.07	3.065	0.008	0 33 46. 3	17. 36	0. 23	1956
515			4.85			46. 3			2039
516		8.8	0 41.49	3.069	0.008	0 14 39. 0	17. 34	0. 23	1852
517			41.65			39. 9			2132
518		9.0	0 51.30	3.063	0.008	0 48 4. 8	17. 33	0. 23	2420
519			51.48			3. 7			2332
520		7.5	1 13.78	3.058	0.007	1 12 1. 3	17. 31	0. 23	5189
521*			13.60			4. 8			2232
522		8.3	2 3.86	3.060	0.008	1 0 53. 9	17. 27	0. 23	1957
523			3.95			52. 0			5852
524*			4.20			—			2572
525			3.95			55. 2			5403
526			4.15			52. 5			5505
527			4.30			53. 4			5756
528*		7.8	2 19.89	3.060	0.008	1 1 49. 1	17. 27	0. 23	5190
529*			19.76			52. 7			2133
530*			19.72			50. 8			2526
531		9.0	3 25.98	3.053	0.007	1 33 37. 9	17. 22	0. 24	2421
532			26.02			36. 5			2333
533		8.3	3 48.25	3.071	0.008	0 5 52. 8	17. 20	0. 24	1853
534			48.08			52. 1			5853
535*			48.24			—			2573
536			48.18			54. 3			5404
537			48.18			50. 5			5506
538			48.37			51. 4			5757
539		8.8	2 4 1.11	3.064	+0.008	—0 40 53. 4	+17. 18	—0. 24	1958
540			1.00			56. 2			2134

498. Bonner Durchm. — 1° N. 284. — 500. Sehr schwach, Wolken. — 503. Sehr schwach. — 508. Keine A. R., Decl. gut. — 511. Nur an 3 Fäden. — 521. Nur an 3 Fäden, trüb. — 524. Als Fundamental* in Decl. gebraucht. — 528. Dupl. d = 4", helleren beob. — 529. Dupl. d = 3", Pos. = 230°, folgenden u. helleren beob. — 530. Dupl. d = 3", helleren beob. 9^{mo} und 8^{mo}. — 535. Als Fundamental* in Decl. gebraucht.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
541		8.5	2 ^h 5 ^m 20 ^s .04	3 ^s .068	+0 ^s .008	—0° 21' 56'' 3	+17'' 13	—0'' 24	1854
542			19.91			56. 3			2040
543		9.0	5 46.60	3.061	0.008	0 57 27. 8	17. 11	0. 24	1959
544			46.67			30. 5			2135
545		8.7	7 8.95	3.065	0.008	0 36 13. 7	17. 05	0. 24	1855
546			8.84			12. 7			2334
547		8.3	8 9.76	3.050	0.007	1 46 59. 7	17. 00	0. 25	1960
548			9.77			62. 1			2136
549		9.0	8 49.16	3.060	0.008	1 0 1. 1	16. 97	0. 25	2422
550			49.31			0. 6			2335
551		9.0	9 14.03	3.070	0.008	0 8 17. 4	16. 95	0. 25	1856
552			14.09			18. 4			2532
553		8.5	9 45.77	3.049	0.007	1 52 15. 2	16. 93	0. 25	5191
554			45.67			16. 7			5390
555		9.0	9 53.13	3.064	0.008	0 42 5. 8	16. 92	0. 25	5278
556			53.24			6. 8			2574
557		9.0	10 57.10	3.053	0.007	1 32 17. 5	16. 87	0. 25	1961
558			56.94			19. 3			2336
559		8.2	11 21.18	3.063	0.008	0 44 22. 9	16. 85	0. 25	5192
560			21.25			22. 5			5405
561*		9.0	11 26.02	3.063	0.008	0 43 14. 1	16. 85	0. 25	5391
562		8.8	11 30.55	3.052	0.007	1 34 42. 2	16. 84		5279
563			30.39			44. 2			5758
564		9.0	11 46.79	3.066	0.008	0 29 7. 5	16. 83	0. 25	5193
565			46.68			8. 7			2337
566		8.3	12 17.42	3.069	0.008	0 14 45. 6	16. 80	0. 25	1857
567			17.28			44. 7			2077
568		8.5	12 35.50	3.066	0.008	0 30 41. 8	16. 79	0. 25	1962
569			35.45			46. 5			2137
570	667	8.0	12 53.10	3.055	0.007	1 21 22. 0	16. 78	0. 25	2423
571			53.11			21. 2			2575
572		9.0	13 38.60	3.063	0.008	0 44 57. 2	16. 74	0. 25	5194
573			38.49			56. 2			2338
574		8.2	13 41.88	3.059	0.008	1 2 12. 7	16. 74	0. 25	5244
575			41.91			15. 6			2041
576		8.5	13 44.56	3.061	0.008	0 51 36. 8	16. 74	0. 25	5759
577			44.49			35. 3			5392
578		8.8	13 53.76	3.048	0.007	1 51 16. 5	16. 73	0. 25	5280
579			53.53			20. 3			5353
580		8.8	15 4.73	3.057	0.007	1 13 5. 3	16. 67	0. 26	1963
581			4.61			7. 4			2078
582		7.8	15 17.28	3.063	0.008	0 43 16. 4	16. 66	0. 26	1858
583			17.22			17. 3			2042
584		8.0	2 15 20.29	3.060	+0.008	—0 55 24. 9	+16. 66	—0. 26	2424
585			20.29			27. 7			2138

561. Lamont N. 337; nicht in der Bonner Durchm.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
586	676	5.5	2 ^h 15 ^m 32 ^s .43	3.070	+0.008	—0° 10' 35" 1	+16" 65	—0" 26	5245
587			32.32			36. 3			2233
588		8.8	15 46.61	3.061	0.008	0 49 43. 9	16. 64	0. 26	5195
589			46.79			45. 6			2339
590		5.8	15 50.41	3.054	0.007	1 27 17. 1	16. 63	0. 26	5281
591			50.26			19. 7			2527
592		8.5	15 58.63	3.067	0.008	0 22 42. 4	16. 63	0. 26	6020
593			58.74			45. 4			2139
594		9.0	15 59.13	3.059	0.008	1 0 33. 6	16. 63	0. 26	6019
595			58.95			32. 4			5354
596	686	9.0	16 9.57	3.051	0.007	1 35 37. 3	16. 62	0. 26	5196
597			9.81			35. 8			5393
598		8.3	16 10.15	3.058	0.008	1 4 33. 6	16. 62	0. 26	5282
599			10.60			33. 3			2533
600		9.0	16 20.79	3.070	0.008	0 8 42. 8	16. 61	0. 26	2425
601			20.78			44. 6			5355
602		8.7	17 6.30	3.058	0.008	1 7 0. 5	16. 57	0. 26	1964
603			6.34			2. 1			2079
604*		9.0	17 15.52	3.056	0.008	—1 12 35. 2	16. 56	0. 26	5854
605*			15.54			34. 4			5356
606	696	8.5	18 43.22	3.073	0.008	+0 4 15. 2	16. 49	0. 26	1859
607			43.07			14. 2			2043
608*		var.	19 38.55	3.062	0.008	—0 44 37. 5	16. 44	0. 26	6306
609*			39.05			37. 4			2534
610		8.8	20 4.85	3.072	0.008	+0 2 23. 4	16. 42	0. 26	1965
611			4.77			21. 3			2080
612		9.0	20 56.36	3.052	0.007	—1 32 2. 5	16. 38	0. 26	5197
613			56.41			4. 7			5357
614		8.5	21 0.43	3.051	0.007	1 35 12. 9	16. 38	0. 26	5246
615			0.35			14. 3			2140
616	696	8.0	21 6.95	3.054	0.007	1 18 52. 9	16. 37	0. 26	5283
617			6.84			52. 1			2044
618		8.9	21 14.86	3.059	0.008	0 58 23. 7	16. 36	0. 26	6021
619			14.90			25. 5			5394
620		8.7	21 28.65	3.054	0.007	1 21 11. 8	16. 35	0. 26	5198
621			28.48			12. 4			5358
622		8.8	21 36.05	3.068	0.008	0 20 23. 8	16. 35	0. 26	5247
623			35.95			25. 3			5395
624		8.3	22 2.02	3.061	0.008	0 47 48. 6	16. 33	0. 26	5284
625*			1.81			46. 0			2081
626	696	9.0	23 38.99	3.060	0.008	0 56 10. 0	16. 24	0. 27	2426
627			39.16			9. 0			2141
628*		9.0	23 43.88	3.066	0.008	0 27 18. 3	16. 24	0. 27	5760
629			43.74			16. 5			2082
630		8.3	2 23 52.63	3.063	+0.008	—0 38 49. 2	+16. 23	—0. 27	5199

604. Nur an 3 Fäden, in beiden Coordin. unsicher. — 605. Nur an 3 Fäden. — 608. R. Ceti, geschätzt 9^m0, vielleicht heller. — 609. Etwa 7^m5. — 625. Auch wurde beob. B. D. — 1° N. 368, 2^h 23^m 1^s 22, — 0° 15' 48" 8; Praec. 3.069 und +16" 27 Beob. Nr. 5248. — 628. Fäden stimmen schlecht.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Paec.	Var. sec.	Declination 1875.	Paec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
631			2 ^h 23 ^m 52 ^s .68			—0° 38' 50" 7			2045
632		8.8	23 54.19	3.069	+0.008	0 14 47. 4	+16" 23	—0" 27	5285
633*			54.05			45. 1			2576
634		8.8	24 7.11	3.053	0.007	1 21 41. 7	16. 22	0. 27	5761
635			7.21			41. 3			5359
636	703	6.5	24 21.47	3.068	0.008	0 17 55. 8	16. 21	0. 27	1860
637			21.48			56. 3			2528
638*		9.0	24 36.69	3.059	0.008	0 57 38. 0	16. 19	0. 27	5200
639			36.80			38. 5			5396
640		9.0	25 44.41	3.052	0.007	1 26 20. 6	16. 13	0. 27	5286
641			44.34			21. 7			5360
642	709	8.5	25 46.89	3.048	0.007	1 44 52. 4	16. 13	0. 27	5201
643			46.81			53. 8			2046
644		5.6	25 47.76	3.050	0.007	1 35 17. 9	16. 13	0. 27	5762
645			47.89			16. 7			2529
646		8.8	25 59.19	3.060	0.008	0 51 45. 9	16. 12	0. 27	5855
647			59.22			43. 9			2083
648		8.7	26 6.82	3.054	0.008	1 17 41. 7	16. 11	0. 27	5249
649			6.86			41. 8			2535
650		9.0	26 50.76	3.049	0.007	1 39 35. 0	16. 08	0. 27	5202
651			51.01			38. 0			2142
652	711	8.5	26 51.75	3.066	0.008	0 25 9. 6	16. 08	0. 27	1861
653			51.77			11. 4			2427
654			51.85			11. 0			2577
655*		9.1	27 9.20	3.049	0.007	1 40 29. 4	16. 06	0. 27	1966
656		9.0	27 36.37	3.064	0.008	0 35 23. 5	16. 04	0. 28	5250
657			36.23			22. 9			2536
658		8.8	27 46.60	3.047	0.007	1 47 2. 9	16. 03	0. 28	5287
659			46.22			4. 3			5361
660		8.5	27 57.71	3.070	0.008	0 11 19. 8	16. 02	0. 28	5763
661			57.58			18. 8			2159
662		8.5	28 30.88	3.059	0.008	0 55 9. 9	15. 99	0. 28	5288
663			30.62			10. 7			2047
664		8.8	28 34.78	3.048	0.007	1 44 17. 7	15. 98	0. 28	5203
665			34.63			17. 6			2084
666		9.0	28 45.31	3.060	0.008	0 51 26. 2	15. 98	0. 28	2428
667			45.40			25. 2			2143
668		8.4	29 25.53	3.059	0.008	0 53 49. 3	15. 94	0. 28	1862
669			25.30			50. 1			2144
670*	728	8.8	29 33.49	3.067	0.008	0 22 43. 0	15. 94	0. 28	1967
671			33.73			44. 3			2578
672		7.7	30 3.90	3.056	0.008	1 11 4. 4	15. 91	0. 28	5204
673			3.81			5. 9			2530
674		9.0	2 30 17.26	3.053	+0.007	—1 20 8. 2	+15. 89	—0. 28	2429
675			17.25			7. 1			5362

633. Sehr schwach, Decl. etwas unsicher. — 638. Etwas schwach. — 655. Bonner Durchm. — 1°, N. 358. —
670. Schj's Decl. bedarf einer Correction von + 1'.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
676		8.8	2 ^h 30 ^m 37 ^s .13	3 ^s .048	+0 ^s .007	-1° 42' 16" 7	+15" 88	-0" 28	5251
677*			37.32			19. 7			2048
678		9.0	30 46.66	3.050	0.007	1 33 46. 1	15. 87	0. 28	5205
679			46.56			49. 2			5363
680		8.9	30 52.17	3.062	0.008	0 44 30. 9	15. 86	0. 28	5252
681			52.66			30. 9			2085
682		8.8	32 19.64	3.047	0.007	1 47 5. 9	15. 79	0. 28	1968
683			19.59			9. 5			2145
684	745	3.7	33 4.51	3.069	0.008	0 12 43. 1	15. 75	0. 28	1863
685			4.52			42. 6			2049
686		8.2	33 27.24	3.066	0.008	0 23 13. 9	15. 73	0. 28	2430
687			27.33			14. 3			2086
688		8.6	33 48.74	3.060	0.008	0 48 18. 8	15. 71	0. 28	5206
689			48.78			21. 3			2146
690		8.8	34 13.99	3.054	0.008	1 12 51. 0	15. 68	0. 28	5253
691*			14.52			52. 8			2537
692*		6.2	34 49.56	3.054	0.008	1 13 40. 4	15. 65	0. 28	1969
693			49.59			42. 7			2160
694		9.0	34 57.46	3.063	0.008	0 37 48. 1	15. 64	0. 28	2431
695			57.53			48. 9			2147
696		9.0	35 3.09	3.048	0.007	-1 40 16. 1	15. 64	0. 29	5207
697			2.96			19. 2			5364
698*		7.3	35 5.24	3.072	0.008	+0 0 36. 7	15. 64	0. 29	5254
699			5.53			35. 5			5764
700			5.60			35. 7			2531
701		8.1	35 34.16	3.072	0.008	+0 0 50. 8	15. 61	0. 29	5856
702			34.05			50. 4			2050
703			34.10			52. 3			2087
704		9.0	35 43.17	3.055	0.008	-1 8 32. 5	15. 60	0. 29	5289
705			43.22			33. 0			2538
706*		8.8	36 5.72	3.045	0.007	1 51 22. 2	15. 58	0. 29	5208
707			6.01			25. 3			2579
708*	758	neb.	36 16.85	3.064	0.008	0 32 53. 1	15. 57	0. 29	5507
709		8.5	36 53.23	3.066	0.008	0 26 44. 2	15. 54	0. 29	1970
710			53.18			47. 6			5406
711	759	9.0	36 55.70	3.047	0.007	1 40 3. 4	15. 53	0. 29	5255
712			55.69			5. 3			5365
713		8.8	36 58.18	3.052	0.007	1 23 28. 5	15. 53	0. 29	5209
714			58.37			31. 9			5397
715		8.4	37 14.29	3.059	0.008	0 52 34. 4	15. 52	0. 29	5290
716			14.20			33. 4			2580
717		8.6	37 21.29	3.067	0.008	0 19 17. 6	15. 51	0. 29	5765
718*			21.24			15. 6			5508
719		8.5	2 38 6.99	3.070	+0.008	-0 9 19. 2	+15. 47	-0. 29	5256
720			7.07			20. 2			2539

577. Sehr schwach. — 691. Sehr schwach. — 692. Duplex, 6^m2 und 9^m0, Pos = 330°, d = 3". —
698. Nur an 3 Fäden. — 706. Duplex, d = 5", beide 9^m2, Mitte beob. — 708. Nebula, sehr schwach;
es folgt ein *. In B. D als * 8^m7 angegeben. — 718. Sehr schwach.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
721		9.0	2 ^h 38 ^m 10 ^s .12	3 ^s .048	+0 ^s .007	-1° 34' 50'' 0	+15'' 46	-0'' 29	2432
722*			10.00			48. 8			5366
723		8.0	38 20.90	3.052	0.007	1 22 33. 3	15. 46	0. 29	5291
724			20.60			36. 2			2088
725		8.4	38 32.72	3.064	0.008	0 31 57. 5	15. 44	0. 29	1971
726			32.82			61. 1			5398
727		8.4	38 37.43	3.061	0.008	0 43 19. 1	15. 44	0. 29	5766
728			37.40			19. 8			2161
729		9.0	39 57.35	3.058	0.008	0 55 15. 4	15. 36	0. 29	2433
730			57.54			16. 1			2148
731		9.0	40 10.33	3.049	0.007	1 32 31. 2	15. 35	0. 29	5210
732			10.27			33. 8			2581
733*	768	8.5	40 11.13	3.043	0.007	1 54 35. 8	15. 35	0. 29	5257
734			11.29			37. 2			2540
735	778	8.8	41 3.36	3.061	0.008	0 43 57. 4	15. 30	0. 29	1972
736			3.04			60. 9			5367
737		9.0	41 16.40	3.069	0.008	0 13 21. 9	15. 29	0. 29	5211
738			16.53			23. 8			5399
739		8.8	42 6.48	3.045	0.007	1 48 23. 3	15. 24	0. 29	2434
740			6.63			22. 3			2149
741		9.0	42 59.87	3.064	0.008	0 32 30. 0	15. 19	0. 30	1973
742			59.82			34. 3			5368
743		9.0	43 34.20	3.061	0.008	0 46 25. 4	15. 16	0. 30	2435
744			34.21			26. 5			2150
745		9.0	45 3.37	3.063	0.008	0 34 34. 2	15. 07	0. 30	1974
746			3.35			36. 7			2162
747		8.0	45 4.08	3.054	0.008	1 12 18. 7	15. 07	0. 30	5212
748			3.77			19. 4			2051
749	800	8.5	45 4.59	3.046	0.007	1 40 49. 9	15. 07	0. 30	5258
750			4.93			49. 2			2541
751		8.0	45 5.54	3.066	0.008	0 25 54. 0	15. 07	0. 30	5292
752			5.45			54. 7			2582
753		8.5	45 10.13	3.051	0.007	1 21 33. 0	15. 07	0. 30	2436
754			10.17			32. 8			2151
755	802	8.0	45 49.24	3.054	0.008	1 9 52. 8	15. 03	0. 30	5213
756			49.24			54. 4			5369
757		8.8	46 47.23	3.045	0.007	1 46 17. 4	14. 97	0. 30	2437
758			47.49			14. 9			2542
759		9.0	46 55.53	3.062	0.008	0 39 44. 0	14. 97	0. 30	1975
760			55.47			47. 2			5400
761		8.8	47 1.35	3.064	0.008	0 29 48. 7	14. 96	0. 30	5259
762			1.23			49. 3			2583
763		8.8	47 8.00	3.055	0.008	1 4 50. 7	14. 95	0. 30	5214
764			7.87			51. 2			5370
765	808	8.7	2 47 14.23	3.065	+0.008	-0 27 26. 4	+14. 95	-0. 30	5260
722. Duplex? — 733. Geschätz 8 ^m 3.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
766			$2^h 47^m 14^s.62$			$-0^{\circ} 27' 31''.0$			5401
767		6.8	48 23.50	3.063	+0.008	0 33 33.3	+14.88	-0.31	1864
768			23.53			34.5			2052
769		7.7	48 49.46	3.071	0.008	0 4 11.6	14.85	0.31	1976
770			49.43			12.7			2089
771		8.5	49 4.51	3.057	0.008	0 58 35.1	14.84	0.31	2438
772			4.41			38.3			2152
773			4.53			36.3			2163
774	821	9.0	49 19.84	3.052	0.008	-1 17 38.5	14.82	0.31	5215
775			20.16			35.6			2543
776		8.6	49 31.53	3.072	0.008	+0 0 32.6	14.81	0.31	5261
777			31.90			30.0			2584
778	822	8.5	49 46.74	3.062	0.008	-0 42 23.5	14.80	0.31	5216
779			46.65			23.8			2053
780		8.8	49 48.67	3.072	0.008	+0 0 52.6	14.79	0.31	5262
781			48.88			50.9			2090
782	823	9.0	49 52.49	3.066	0.008	-0 23 31.0	14.79	0.31	2439
783			52.46			28.7			5371
784		7.5	50 45.44	3.071	0.008	0 3 24.4	14.74	0.31	1865
785			45.58			26.4			2153
786*		7.5	50 48.31	3.055	0.008	1 4 47.6	14.74	0.31	1977
787*			48.08			49.8			5372
788*		8.7	51 26.80	3.071	0.008	0 5 29.0	14.70	0.31	5293
789*			26.93			27.1			2544
790		8.8	52 4.05	3.071	0.008	0 3 56.8	14.66	0.31	2440
791			4.19			54.4			2091
792			3.95			55.3			2154
793		9.0	53 10.83	3.042	0.007	1 54 15.0	14.60	0.31	1978
794			10.95			16.6			2545
795	844	8.5	53 15.75	3.054	0.008	1 7 33.9	14.59	0.31	5217
796			15.34			35.4			2054
797		8.2	53 31.13	3.053	0.008	1 10 40.0	14.58	0.31	1866
798			30.97			42.8			2585
799		8.2	53 43.91	3.053	0.008	1 10 50.6	14.56	0.31	5294
800			43.51			51.7			2055
801*			43.85			46.4			2585
802		8.6	53 43.69	3.068	0.008	0 15 49.1	14.56	0.31	2441
803			43.67			48.6			2164
804		8.6	53 56.34	3.059	0.008	0 48 26.7	14.55	0.31	5263
805			56.30			29.5			5373
806		9.0	53 57.87	3.072	0.008	0 1 18.7	14.55	0.31	5218
807			57.82			19.9			2155
808		8.6	54 18.46	3.063	0.008	0 36 56.5	14.53	0.31	5767
809			18.65			57.7			5402
810		8.8	2 55 17.38	3.068	+0.008	-0 13 46.6	+14.47	-0.32	1979

786. Dupl., Pos. = 200° , $d = 5''$, 7^m und 9^m . — 787. Dupl., Pos. = 180° , $d = 8''$, 7^m und 9^m . —
788. Dupl., $d = 8''$, 8^m und 8^m , vorangehenden und etwas helleren beob. — 789. Dupl., $d = 8''$, beide
 8^m bis 9^m , vorangehenden beob. — 801. Geschätzt $3''$ südlicher als Nr. 798.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Præc.	Var. sec.	Declination 1875.	Præc.	Var. sec.	Beob.- Nro.
811			2 ^h 55 ^m 17 ^s .45			—0° 13' 50''6			2156
812		8.7	55 28.81	3 ^o 045	+0 ^o 007	1 39 29.1	+14''46	—0''32	2442
813			28.88			27.8			2546
814		8.0	55 30.66	3.049	0.007	—1 24 46.1	14. 46	0. 32	5264
815			30.76			50.1			5374
816*		8.9	55 35.40	3.072	0.008	+0 0 12.3	14. 45	0. 32	5857
817			35.43			13.1			5509
818		9.0	55 42.42	3.066	0.008	—0 24 17.1	14. 44	0. 32	5265
819			42.37			18.9			5375
820*		9.0	56 13.41	3.071	0.008	0 4 5.9	14. 41	0. 32	2443
821			13.70			5.7			5510
822*			13.48			4.9			6579
823		9.0	58 34.54	3.060	0.008	0 45 33.4	14. 27	0. 32	1980
824*			34.73			34.8			2547
825		9.0	2 59 49.68	3.054	0.008	1 4 24.8	14. 19	0. 32	1981
826			49.58			30.8			2157
827		8.9	3 0 34.16	3.045	0.007	1 38 22.1	14. 15	0. 32	5768
828			34.31			24.7			2586
829*		8.9	1 18.50	3.056	0.008	1 1 10.6	14. 10	0. 32	5858
830			18.38			10.4			2548
831		9.0	1 20.21	3.062	0.008	0 37 57.3	14. 10	0. 32	5769
832			20.40			60.0			5407
833*		9.0	3 17.21	3.047	0.007	1 28 54.1	13. 98	0. 33	2444
834			17.43			55.1			2165
835		7.3	4 12.14	3.068	0.008	0 15 44.8	13. 92	0. 33	5770
836			12.08			43.3			2549
837		9.0	5 2.50	3.052	0.008	1 10 60.3	13. 87	0. 33	5771
838			2.79			59.8			2550
839		7.8	5 18.07	3.056	0.008	0 58 0.1	13. 85	0. 33	5859
840			17.95			0.6			5408
841		9.0	5 24.79	3.051	0.008	1 15 12.3	13. 84	0. 33	6022
842			24.92			16.9			2587
843	908	8.0	5 38.38	3.067	0.008	0 21 56.0	13. 83	0. 33	6102
844			38.30			55.5			2092
845		9.0	5 43.36	3.063	0.008	0 33 46.4	13. 82	0. 33	1982
846			43.14			47.6			2158
847		9.0	5 46.40	3.070	0.008	0 8 42.7	13. 82	0. 33	6023
848			46.57			44.1			5511
849		8.5	5 46.33	3.060	0.008	0 43 2.9	13. 82	0. 33	6307
850*			46.53			3.1			5609
851		8.3	5 52.66	3.048	0.007	1 25 7.3	13. 81	0. 33	6103
852			52.94			7.7			5680
853		8.5	6 4.17	3.049	0.008	1 19 13.4	13. 80	0. 33	5860
854			3.91			13.7			5681
855		5.3	3 6 23.46	3.044	+0.007	—1 39 55.7	+13. 78	—0. 33	5881

816. Sehr schwach, an 3 Fäden die schlecht stimmen. — 820. Nur an 3 Fäden. — 821. Sehr schwach, an 3 Fäden. — 824. Sehr schwach, Decl. unsicher. — 829. Sehr schwach. — 833. Hell für 9^{mo}. — 850. Wurde aus Versehen an demselben Tage wieder beobachtet, 46^o42 und 4^o2 Beob. Nr. 5610.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
856			3 ^h 6 ^m 23.61			-1° 39' 54".2			5512
857		8.5	6 32.59	3.058	+0.008	0 51 18.5	+13"77	-0"33	5772
858			32.48			17.9			5611
859*		9.0	6 46.26	3.050	0.008	1 17 7.4	13.75	0.33	6104
860			46.48			7.3			5682
861	917	8.3	6 57.45	3.067	0.008	0 17 44.8	13.74	0.33	5861
862			57.30			45.1			5513
863		8.9	7 42.73	3.071	0.008	0 3 36.4	13.69	0.34	5773
864			42.62			34.4			2551
865	929	9.0	8 4.20	3.058	0.008	0 47 38.6	13.67	0.34	6025
866*			4.59			38.8			2588
867		8.5	8 59.42	3.044	0.007	1 39 36.1	13.62	0.34	5774
868*			59.43			36.9			2166
869		8.4	9 9.27	3.057	0.008	0 56 38.1	13.60	0.34	5862
870			9.39			36.3			5409
871		8.5	9 47.83	3.072	0.008	0 0 3.7	13.56	0.34	5882
872			48.01			2.4			5514
873		9.0	10 1.70	3.057	0.008	0 53 11.7	13.55	0.34	6105
874*			1.92			9.9			5410
875	951	8.5	11 0.21	3.061	0.008	0 37 16.6	13.48	0.34	5775
876			0.25			13.8			2552
877	954	6.2	11 58.62	3.048	0.008	1 23 14.1	13.42	0.34	5776
878			58.55			14.8			2589
879		9.0	12 58.71	3.065	0.008	0 24 51.4	13.36	0.34	5777
880			58.41			51.7			2167
881		8.1	14 21.27	3.061	0.008	0 37 21.7	13.27	0.34	5863
882			21.33			23.6			2590
883		8.6	14 45.74	3.058	0.008	0 49 20.3	13.24	0.34	5778
884			45.84			15.7			2553
885		8.5	14 48.84	3.065	0.008	0 23 32.5	13.23	0.34	5883
886			48.98			31.0			2676
887		8.6	14 48.66	3.055	0.008	0 58 40.2	13.23	0.34	5864
888			48.63			40.8			5411
889	982	9.0	16 15.07	3.055	0.008	0 58 36.5	13.14	0.35	5779
890			15.28			36.2			2554
891		9.0	16 52.15	3.038	0.007	1 56 21.8	13.10	0.35	5884
892			52.17			23.2			2168
893		8.7	17 50.72	3.069	0.008	0 11 49.7	13.03	0.35	5780
894			50.61			51.4			2591
895		9.0	18 12.40	3.070	0.008	0 6 34.1	13.01	0.35	5885
896*			12.29			32.2			2677
897	1001	8.7	19 4.22	3.044	0.007	1 35 42.1	12.95	0.35	5781
898*			4.09			39.6			2555
899	1005	9.0	3 19 25.48	3.051	+0.008	-1 10 11.7	+12.93	-0.35	5886
900			25.60			9.7			5412

859. Auch 46^h19, Beob. Nr. 6024, keine Declin. — 866. Fäden stimmen sehr schlecht. — 868. Dupl., 8^m5 und 9^m0 südvorangehenden und helleren beob. — 874. Sehr schwach. — 896. Sehr schwach. — 898. Dupl. Pos. = 181°, d = 5", 9^m0 und 9^m2.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
901	1008	8.8	3 ^h 19 ^m 42 ^s .11	3.053	+0.008	—1° 5' 8" 7	+12' 91	—0' 35	6026
902			42.02			10. 6			5515
903		8.7	19 55.88	3.046	0.008	1 28 30. 2	12. 90	0. 35	5782
904			55.74			29. 1			2592
905		7.3	20 25.18	3.065	0.008	0 24 47. 6	12. 87	0. 35	5887
906			25.22			46. 6			5413
907	1026	8.3	22 31.23	3.057	0.008	0 50 56. 4	12. 72	0. 35	5783
908			31.30			57. 5			2169
909		8.9	22 49.31	3.072	0.008	0 1 14. 7	12. 70	0. 35	5888
910			49.22			14. 7			2593
911		9.0	23 51.12	3.056	0.008	0 55 28. 0	12. 63	0. 35	5784
912			51.29			29. 4			2678
913	1039	7.0	24 41.49	3.056	0.008	0 54 31. 7	12. 57	0. 35	2862
914			41.75			32. 5			2556
915		8.5	25 44.48	3.070	0.008	0 8 14. 3	12. 50	0. 36	5785
916			44.44			13. 8			2557
917		8.1	26 25.87	3.055	0.008	0 55 42. 3	12. 45	0. 36	5889
918			25.99			42. 3			2594
919		8.5	26 43.09	3.041	0.007	1 43 10. 6	12. 44	0. 36	5786
920			43.15			8. 3			2679
921*		8.4	27 3.32	3.067	0.008	0 18 10. 5	12. 41	0. 36	6027
922			3.48			12. 5			5414
923	1060	8.6	27 17.75	3.057	0.008	0 49 15. 9	12. 40	0. 36	5890
924			18.05			14. 2			5516
925		9.0	27 28.89	3.053	0.008	1 1 56. 6	12. 39	0. 36	6106
926			29.12			59. 5			5415
927		9.0	27 52.03	3.068	0.008	0 16 5. 8	12. 36	0. 36	6107
928			51.95			2. 9			2558
929		8.5	28 50.09	3.051	0.008	1 9 14. 1	12. 29	0. 36	5787
930			49.93			13. 1			2595
931	1081	8.9	30 18.64	3.059	0.008	—0 42 23. 9	12. 19	0. 36	5788
932			18.80			24. 0			2559
933		4.2	30 29.95	3.072	0.008	+0 0 15. 1	12. 17	0. 36	2863
934			29.77			14. 3			2170
935		9.0	30 45.11	3.058	0.008	—0 46 0. 8	12. 16	0. 36	6028
936			45.53			2. 4			2680
937		8.0	31 26.31	3.067	0.008	0 16 17. 5	12. 11	0. 36	5789
938*			25.72			17. 0			2596
939		8.3	32 20.71	3.055	0.008	0 55 29. 8	12. 05	0. 36	5790
940			20.63			27. 4			2560
941	1093	7.8	32 34.20	3.037	0.007	1 56 4. 6	12. 03	0. 36	2864
942			34.21			5. 3			2791
943		8.9	32 41.72	3.054	0.008	0 57 2. 0	12. 02	0. 36	6029
944			41.96			4. 9			5416
945	1099	8.5	3 33 20.34	3.049	+0.008	—1 11 56. 1	+11. 98	—0. 36	5791

921. Eine 2^{te} Einstellung gab 11"4. Schjellerup's Decl. bedarf einer Correction von —1'. — 938. Fix-
den stimmen schlecht. —

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
946	1112	6.7	3 ^h 33 ^m 20 ^s 33	3 ^s 043	+0 ^s 008	—1° 11' 55" 7	+11" 96	—0" 36	2681
947			33 38.21			1 31 41. 9			6030
948		8.3	38.36	3.060	0.008	42. 9	11. 86	0. 37	2792
949			35 2.14			0 37 24. 4			2865
950			2.05			27. 2			2171
951	1127	7.8	35 15.09	3.056	0.008	0 53 59. 6	11. 84	0. 37	5792
952		8.7	15.08	3.064	0.008	58. 5	11. 80	0. 37	2682
953			36 50.53			—0 28 37. 1			5793
954			50.30			39. 1			2597
955		8.0	36 59.48	3.073	0.008	+0 2 48. 2	11. 72	0. 37	6031
956		5.8	59.73	3.043	0.008	46. 5	11. 63	0. 37	2683
957			38 9.62			—1 33 31. 5			5794
958		9.0	9.68	3.051	0.008	31. 1	11. 61	0. 37	2793
959			38 28.15			1 8 52. 5			6032
960			28.29			54. 6			2561
961		6.2	38 33.02	3.059	0.008	0 41 29. 4	11. 61	0. 37	2866
962		7.8	32.99	3.069	0.008	30. 3	11. 54	0. 37	2598
963			39 29.42			0 10 14. 4			2867
964			29.27			12. 6			2172
965		8.8	40 24.33	3.067	0.008	0 15 18. 4	11. 47	0. 37	5795
966	1153	9.0	24.43	3.037	0.007	18. 3	11. 44	0. 37	2562
967			40 47.89			1 50 37. 5			6033
968			47.87			42. 0			2599
969		8.6	41 35.43	3.072	0.008	0 0 53. 9	11. 39	0. 37	2868
970		1160	35.52	3.054	0.008	54. 9	11. 38	0. 37	5417
971			41 42.27			0 56 57. 0			5796
972			42.28			58. 0			5517
973*			41 46.03			0 17 15. 9			6308
974*		8.8	46.13	3.067	0.008	17. 6			2684
975	9.0	42 4.77	3.035	0.007	1 55 18. 4	11. 35	0. 37	6034	
976		6.5	4.95	3.069	0.008	19. 1	11. 34	0. 37	5612
977			42 14.19			0 9 28. 2			6401
978			14.24			26. 7			2794
979		9.0	42 41.13	3.044	0.008	1 28 45. 2	11. 31	0. 37	5797
980			9.0	41.14	3.036	0.007	48. 0	11. 29	0. 37
981	42 56.27			1 53 32. 2			6035		
982*	56.41			33. 9			2685		
983	7.5		42 58.05	3.037	0.007	1 50 8. 5	11. 29	0. 37	6108
984	9.0		58.20	3.049	0.008	10. 3	11. 28	0. 37	5518
985		1171				1 13 24. 1			6309
986	8.2	1.13	3.058	0.008	24. 8	11. 28	0. 37	5613	
987		43 7.64			0 44 22. 3			2869	
988		7.43			22. 3			5614	
989	9.0	3 43 23.10	3.071	+0.008	—0 3 19. 5	+11. 26	—0. 37	6402	
990			23.12			20. 6			2600

973. Sehr schwach. — 974. Sehr schwach. — 982. Sehr hell für 9^mo.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
991*		9.0	3 ^h 43 ^m 51 ^s .04	3.066	+0.008	—0° 18' 9".5	+11" 23	—0" 37	6109
992*			51.00			8. 7			5519
993		7.0	43 55.26	3.036	0.007	1 54 17. 1	11. 22	0. 37	6310
994			55.42			20. 0			2173
995	1182	8.2	44 28.65	3.062	0.008	0 32 43. 9	11. 18	0. 37	5798
996			28.76			44. 6			2563
997		8.8	44 44.67	3.062	0.008	0 24 35. 3	11. 16	0. 37	2870
998			44.64			37. 7			5520
999	1189	9.0	45 6.61	3.038	0.008	1 44 56. 1	11. 13	0. 38	6036
1000			6.70			58. 7			5419
1001*		8.9	45 9.96	3.071	0.008	0 2 34. 9	11. 13	0. 38	6110
1002			10.10			35. 0			2686
1003		8.8	45 27.96	3.054	0.008	0 54 22. 8	11. 11	0. 38	6311
1004			27.84			24. 1			2601
1005		7.0	45 48.09	3.042	0.008	1 31 29. 6	11. 08	0. 38	6403
1006			47.97			28. 2			5615
1007		7.3	45 54.57	3.052	0.008	1 1 55. 8	11. 07	0. 38	5891
1008			54.79			56. 6			5683
1009		8.8	46 21.34	3.045	0.008	1 22 48. 6	11. 04	0. 38	6111
1010			21.31			51. 4			5420
1011		9.0	46 30.36	3.065	0.008	0 22 10. 2	11. 03	0. 38	6037
1012*			30.31			10. 5			6414
1013		8.8	47 25.09	3.064	0.008	0 25 21. 7	10. 96	0. 38	6312
1014		8.5	47 50.39	3.062	0.008	0 30 40. 1	10. 93	0. 38	5799
1015			50.56			37. 9			2174
1016		8.3	47 51.23	3.071	0.008	0 4 54. 0	10. 93	0. 38	5892
1017			51.33			50. 2			2564
1018		8.3	48 29.27	3.065	0.008	0 21 30. 0	10. 89	0. 38	6038
1019			29.07			32. 8			2602
1020	1214	8.8	48 37.65	3.040	0.008	1 38 8. 1	10. 88	0. 38	5800
1021			37.79			6. 6			2687
1022		9.0	49 13.44	3.044	0.008	1 26 48. 8	10. 83	0. 38	2871
1023			13.44			50. 0			5421
1024		8.3	50 23.15	3.034	0.007	1 56 11. 1	10. 75	0. 38	5893
1025			23.34			10. 2			2565
1026		8.8	50 30.25	3.048	0.008	—1 15 0. 1	10. 74	0. 38	5801
1027*			30.13			0. 6			2603
1028		9.0	50 45.14	3.072	0.008	+0 1 5. 3	10. 72	0. 38	6039
1029			45.12			2. 0			5422
1030		8.7	51 9.55	3.042	0.008	—1 31 1. 4	10. 69	0. 38	2872
1031			9.63			1. 0			2688
1032*		9.0	51 34.75	3.066	0.008	0 21 3. 6	10. 66	0. 38	6040
1033*			35.25			5. 5			5521
1034	1240	8.5	3 53 3.11	3.057	+0.008	—0 45 47. 9	+10. 55	—0. 38	5802
1035			2.95			49. 5			2175

991. Sehr schwach. — 992. Sehr schwach. — 1001. Sehr schwach. — 1012. Sehr schwach, auf diesen * folgt ein anderer, B. D. —0° N. 614, 8^m8, den wir aber nie heller als 9^m6 haben sehen können. — 1027. Sehr unruhiges Bild. — 1032. Sehr schwach. — 1033. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1036	1249	8.8	3 ^h 53 ^m 24. ^s 40	3.065	+0.008	—0° 22' 37".6	+10' 52	—0" 38	5894
1037			24.77			36. 7			5522
1038			24.51			38. 1			6514
1039		9.0	53 41.18	3.035	0.008	1 49 25. 6	10. 50	0. 38	6041
1040			41.38			27. 3			5423
1041		5.5	55 12.25	3.034	0.007	1 54 5. 8	10. 39	0. 39	5803
1042			12.02			4. 7			2566
1043			12.13			5. 6			2795
1044		9.0	55 13.29	3.045	0.008	1 20 46. 9	10. 39	0. 39	5895
1045			13.45			46. 9			5424
1046	1264	8.4	55 48.81	3.067	0.008	0 16 13. 5	10. 34	0. 39	2873
1047			48.95			13. 7			2689
1048		9.0	55 54.87	3.067	0.008	0 17 0. 0	10. 34	0. 39	6042
1049			55.09			1. 3			5523
1050		6.2	56 12.55	3.060	0.008	0 36 34. 7	10. 31	0. 39	5804
1051	1265		12.44			33. 4			5524
1052		7.2	56 16.79	3.049	0.008	1 9 1. 1	10. 31	0. 39	5896
1053			16.60			2. 6			2176
1054		8.5	56 35.01	3.064	0.008	—0 24 46. 2	10. 29	0. 39	6112
1055			35.08			44. 0			5425
1056		9.0	57 30.50	3.073	0.008	+0 3 5. 0	10. 22	0. 39	5897
1057			30.63			4. 6			2604
1058		9.0	57 32.96	3.051	0.008	—1 3 53. 7	10. 21	0. 39	6043
1059			33.07			56. 8			5616
1060		8.3	57 48.69	3.041	0.008	1 31 15. 7	10. 19	0. 39	6113
1061			48.66			12. 9			2567
1062			48.57			15. 6			5617
1063		8.3	58 8.07	3.071	0.008	0 5 11. 6	10. 17	0. 39	6114
1064			8.12			9. 9			5426
1065		9.0	58 19.84	3.066	0.008	0 19 22. 6	10. 15	0. 39	6044
1066*			20.52			24. 2			5525
1067		8.8	58 34.50	3.062	0.008	0 31 56. 7	10. 14	0. 39	6313
1068			34.65			58. 6			2651
1069		7.8	58 53.11	3.045	0.008	1 21 13. 0	10. 11	0. 39	2874
1070			53.28			12. 0			2690
1071	1282	7.5	58 53.98	3.054	0.008	0 54 34. 6	10. 11	0. 39	5805
1072*			53.68			34. 6			5684
1073		8.5	59 6.03	3.040	0.008	1 35 15. 7	10. 10	0. 39	6045
1074			6.15			18. 5			6415
1075		8.5	59 12.18	3.069	0.008	0 9 27. 8	10. 09	0. 39	5898
1076			12.03			30. 5			5526
1077		9.0	59 31.84	3.052	0.008	0 59 61. 6	10. 06	0. 39	5806
1078*			32.09			59. 9			5427
1079		8.3	3 59 45.37	3.065	+0.008	—0 21 41. 8	+10. 05	—0. 39	6115
1080			45.06			41. 0			5685

1066. A. R. sehr unsicher. — 1072. Sehr unruhiges Bild. — 1078. Wurde auch 31"87 und 62"8 beobachtet, Beob. Nr. 6515.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1081		9.0	3 ^h 59 ^m 46 ^s .54	3.037	+0.008	—1° 42' 50" 1	+10" 05	—0" 39	6314
1082			46.47			51. 1			5618
1083		8.0	4 2 44.28	3.069	0.008	0 9 14. 5	9. 82	0. 39	2875
1084			44.50			15. 6			2568
1085*		8.8	3 18.30	3.068	0.008	0 12 54. 0	9. 78	0. 39	5899
1086*			23.28			53. 6			2652
1087		9.0	4 18.88	3.068	0.008	0 13 12. 0	9. 70	0. 39	2876
1088			19.14			11. 9			2691
1089	1322	7.2	5 9.24	3.057	0.007	0 44 54. 5	9. 63	0. 40	5807
1090			8.98			54. 9			2796
1091		8.8	5 19.42	3.068	0.007	0 13 31. 3	9. 62	0. 40	2877
1092			19.50			30. 3			5428
1093		9.0	6 40.59	3.064	0.007	0 23 39. 9	9. 52	0. 40	5808
1094*			40.81			43. 6			5429
1095		7.5	7 17.48	3.042	0.007	1 28 11. 5	9. 47	0. 40	6116
1096			17.45			12. 2			5619
1097		9.0	7 18.81	3.062	0.007	0 30 41. 2	9. 47	0. 40	5900
1098			18.82			42. 6			6416
1099	1337	8.7	7 38.41	3.055	0.007	0 49 6. 7	9. 44	0. 40	5809
1100			38.35			9. 0			5430
1101		8.5	7 58.44	3.032	0.007	1 56 29. 2	9. 42	0. 39	5865
1102			58.47			27. 9			2653
1103			58.63			28. 5			2692
1104*		8.8	7 59.76	3.058	0.007	0 40 26. 9	9. 42	0. 40	6046
1105			59.95			29. 6			5527
1106		8.5	8 37.80	3.045	0.007	1 18 48. 1	9. 37	0. 40	5810
1107			37.46			48. 7			5686
1108		9.0	8 38.90	3.055	0.007	0 51 10. 8	9. 37	0. 40	5901
1109			38.63			10. 9			5620
1110		8.8	8 49.93	3.041	0.007	1 32 9. 7	9. 35	0. 40	6047
1111			49.92			10. 9			5431
1112		7.5	9 13.72	3.066	0.007	0 18 44. 5	9. 32	0. 40	6117
1113			13.87			44. 7			5528
1114		8.8	9 23.57	3.033	0.007	1 53 31. 5	9. 31	0. 40	6315
1115			23.76			31. 9			2693
1116		9.0	9 35.83	3.056	0.007	0 46 1. 7	9. 29	0. 40	5811
1117			35.48			1. 0			5687
1118	1346	8.0	10 8.46	3.054	0.007	0 52 44. 8	9. 25	0. 40	2878
1119			8.53			45. 1			2654
1120		8.8	10 24.50	3.042	0.007	1 27 19. 9	9. 23	0. 40	6118
1121			24.57			20. 2			5529
1122*		8.8	10 25.19	3.051	0.007	1 2 33. 1	9. 23	0. 40	5902
1123*			25.04			31. 9			5432
1124		9.0	4 11 5.82	3.034	+0.007	—1 50 58. 0	+ 9. 18	—0. 40	6048
1125*			6.23			59. 6			5530

1085. 1086. Bei einer von diesen Beobachtungen scheint ein Fehler von 5^s zu sein. — 1094. Sehr schwach. — 1104. Ein * 9^m2 der B. D. geht voran. — 1122. Fäden stimmen schlecht. — 1123. Wurde auch 25^h04 und 35^h08 beob., Beob. Nr. 6516. — 1125. An 3 Fäden die schlecht stimmen.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1126		8.8	4 ^h 11 ^m 15 ^s .19	3 ^s .047	+0 ^s .007	—1° 12' 20'' 1	+ 9'' 16	—0'' 40	5866
1127			15.10			18. 6			2694
1128		8.5	11 45.02	3.063	0.007	0 26 28. 2	9. 12	0. 40	5812
1129			45.14			29. 1			2754
1130		8.5	11 50.71	3.071	0.007	0 4 41. 4	9. 12	0. 40	2879
1131*			50.63			40. 7			5433
1132		8.6	11 53.21	3.060	0.007	0 34 27. 9	9. 11	0. 40	6049
1133			53.42			27. 9			2655
1134		8.9	11 58.23	3.059	0.007	0 36 40. 6	9. 11	0. 40	5903
1135			58.23			39. 9			5621
1136	1363	8.3	12 33.91	3.047	0.007	1 13 47. 4	9. 06	0. 40	5813
1137			33.77			46. 7			2695
1138		9.0	13 13.63	3.040	0.007	1 34 45. 8	9. 01	0. 40	5867
1139			13.86			44. 4			5434
1140		8.7	13 28.95	3.071	0.007	0 2 47. 0	8. 99	0. 40	2880
1141			28.80			46. 3			5531
1142		9.0	13 47.81	3.031	0.007	1 58 29. 8	8. 96	0. 39	5904
1143			47.59			31. 8			2656
1144		7.5	14 8.95	3.038	0.007	1 37 2. 1	8. 94	0. 40	5814
1145			8.73			1. 8			2797
1146		8.0	14 25.43	3.068	0.007	0 13 32. 7	8. 92	0. 40	5868
1147			25.66			31. 0			5435
1148		6.3	15 3.76	3.064	0.007	0 23 34. 2	8. 86	0. 41	2881
1149			3.83			36. 4			2177
1150	1384	9.0	15 33.45	3.054	0.007	0 53 11. 5	8. 83	0. 41	5905
1151			33.74			11. 9			5532
1152*		9.0	15 33.88	3.068	0.007	0 13 18. 3	8. 83	0. 41	6050
1153			33.46			19. 6			6417
1154	1388	8.0	16 5.54	3.055	0.007	0 50 52. 5	8. 78	0. 41	5869
1155			5.76			50. 8			2696
1156*		8.8	16 15.33	3.057	0.007	0 42 53. 4	8. 77	0. 41	2882
1157			15.42			53. 7			5436
1158		8.5	16 43.00	3.037	0.007	1 39 24. 8	8. 74	0. 41	6404
1159			43.11			25. 3			2798
1160		8.8	16 45.74	3.067	0.007	0 14 29. 0	8. 73	0. 41	6119
1161			45.71			29. 1			5622
1162		8.8	16 48.14	3.039	0.007	1 34 25. 3	8. 73	0. 41	6316
1163			48.38			24. 8			5533
1164		8.5	16 58.04	3.046	0.007	1 15 42. 0	8. 71	0. 41	2657
1165			57.85			42. 4			6517
1166		9.0	17 2.06	3.064	0.007	0 24 27. 6	8. 71	0. 41	6405
1167			2.12			28. 9			5688
1168		8.8	17 4.64	3.040	0.007	1 31 22. 7	8. 71	0. 41	6317
1169			4.86			23. 0			6418
1170		8.9	4 17 10.55	3.033	+0.007	—1 52 40. 3	+ 8. 70	—0. 41	6120
1131. Sehr schwach — 1152. Sehr schwach. — 1156. Sehr schwach.									

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1171			4 ^h 17 ^m 10 ^s .31			—1° 52' 41" 6			5623
1172		9.0	17 38.65	3° 050	+0° 007	1 2 0. 5	+8" 66	—0" 41	5906
1173			38.72			0. 8			5437
1174		8.7	17 45.34	3.072	0.007	0 1 14. 7	8. 65	0. 41	6051
1175			45.45			16. 6			2755
1176		9.0	18 19.29	3.059	0.007	0 36 35. 4	8. 61	0. 41	6318
1177			19.52			36. 8			5534
1178		9.0	18 28.15	3.046	0.007	1 15 9. 0	8. 60	0. 41	6121
1179			27.93			10. 7			6419
1180		9.0	18 30.78	3.063	0.007	—0 26 45. 1	8. 60	0. 41	6406
1181			30.61			46. 8			5535
1182		9.0	18 43.26	3.073	0.007	+0 2 41. 4	8. 58	0. 41	6052
1183*			42.97			40. 6			6420
1184			43.25			39. 6			6518
1185		7.5	19 19.66	3.036	0.007	—1 41 53. 3	8. 53	0. 41	5870
1186			19.78			53. 5			2178
1187		8.3	19 28.06	3.065	0.007	0 20 26. 4	8. 52	0. 41	2883
1188			28.01			24. 7			2658
1189		7.5	20 4.94	3.055	0.007	0 47 43. 4	8. 47	0. 41	5815
1190			4.96			42. 1			2697
1191		9.0	21 3.31	3.063	0.007	0 27 28. 1	8. 39	0. 41	5907
1192			3.46			29. 5			5536
1193		9.0	23 18.51	3.049	0.007	1 4 13. 0	8. 21	0. 41	5816
1194			18.18			15. 2			5537
1195		9.0	23 34.89	3.064	0.007	0 24 47. 2	8. 19	0. 41	5908
1196			35.13			46. 7			5438
1197		9.0	23 48.69	3.063	0.007	0 25 45. 8	8. 17	0. 41	2884
1198			48.44			46. 3			2179
1199		9.0	24 5.04	3.053	0.007	0 52 51. 7	8. 15	0. 41	6053
1200*			5.06			50. 4			6421
1201		7.8	24 21.12	3.069	0.007	0 9 38. 6	8. 13	0. 41	5817
1202			21.07			36. 8			2756
1203		8.8	24 21.91	3.036	0.007	1 42 43. 1	8. 13	0. 41	5909
1204			21.90			42. 0			2659
1205*		9.0	24 48.51	3.049	0.007	1 5 47. 7	8. 09	0. 41	6122
1206			48.79			53. 5			6519
1207		8.8	24 55.63	3.049	0.007	1 5 47. 5	8. 09	0. 41	6054
1208			55.95			49. 7			2799
1209			55.96			50. 8			5439
1210			55.95			50. 1			5538
1211		8.7	25 20.48	3.052	0.007	0 57 9. 5	8. 05	0. 42	6319
1212			20.55			11. 5			6422
1213		8.0	25 24.23	3.037	0.007	1 37 19. 5	8. 04	0. 42	6320
1214			24.40			18. 6			5689
1215		5.0	4 25 28.93	3.066	+0.007	—0 18 52. 3	+8. 04	—0. 42	5871

1183. Nur an 2 Fäden. — 1200. Sehr schwach. — 1205. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1216			4 ^h 25 ^m 28 ^s .97			—0° 18' 49'' 0			2698
1217		8.9	25 33.64	3.047	+0.007	1 11 33. 5	+8'' 03	—0'' 42	6123
1218			33.61			35. 1			5539
1219		8.3	25 52.36	3.034	0.007	1 46 38. 8	8. 01	0. 42	2885
1220			52.41			38. 8			2660
1221		8.5	26 34.08	3.063	0.007	0 25 4. 4	7. 96	0. 42	5818
1222			33.84			4. 7			2800
1223		8.8	26 44.16	3.065	0.007	0 19 1. 6	7. 94	0. 42	5910
1224			44.36			0. 9			5440
1225*		8.5	26 54.26	3.039	0.007	1 33 29. 5	7. 92	0. 42	6124
1226			54.19			29. 6			5624
1227		9.0	26 54.73	3.037	0.007	1 38 4. 1	7. 92	0. 42	6055
1228			55.08			5. 5			5540
1229		8.9	27 50.09	3.063	0.007	0 25 13. 6	7. 85	0. 42	5911
1230			50.02			12. 2			5690
1231		8.8	27 59.71	3.045	0.007	1 16 5. 3	7. 84	0. 42	6056
1232			59.81			8. 3			5541
1233		8.9	28 9.58	3.051	0.007	1 0 27. 3	7. 82	0. 42	2886
1234			9.52			26. 7			2661
1235		8.5	28 17.49	3.046	0.007	1 14 4. 5	7. 81	0. 42	6125
1236			17.26			4. 7			2180
1237		8.5	28 29.28	3.060	0.007	0 34 8. 8	7. 80	0. 42	6321
1238			29.25			11. 8			2801
1239		8.8	28 34.11	3.060	0.007	0 34 53. 5	7. 79	0. 42	6057
1240			34.16			53. 5			2699
1241		9.0	29 7.77	3.037	0.007	1 37 24. 0	7. 75	0. 42	5912
1242			7.88			24. 7			5542
1243		9.0	30 7.06	3.060	0.007	0 34 10. 4	7. 67	0. 42	6126
1244			7.07			11. 0			5691
1245*		9.0	30 11.01	3.056	0.007	0 44 22. 6	7. 66	0. 42	6407
1246			11.01			23. 6			6423
1247		8.3	30 31.68	3.064	0.007	—0 22 31. 4	7. 63	0. 42	6322
1248			31.60			32. 4			2757
1249		8.4	30 55.86	3.073	0.007	+0 2 9. 1	7. 60	0. 42	6058
1250			55.84			7. 5			2662
1251		9.0	31 12.57	3.043	0.007	—1 20 36. 9	7. 58	0. 42	5819
1252			12.42			38. 1			5543
1253		8.5	31 24.32	3.063	0.007	0 24 58. 2	7. 56	0. 42	2887
1254*			24.35			58. 9			2700
1255		8.8	31 30.94	3.058	0.007	0 38 54. 0	7. 55	0. 42	6127
1256			31.39			56. 8			2802
1257		9.0	31 32.34	3.048	0.007	1 6 46. 5	7. 55	0. 42	5913
1258			32.16			46. 9			5692
1259		9.0	4 31 43.52	3.052	+0.007	—0 54 32. 7	+7. 53	—0. 42	6059
1260			43.63			32. 7			6424
1225. Sehr schwach. — 1245. Sehr schwach. — 1254. Sehr schwach, kaum zu beobachten.									

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1261		9.0	4 ^h 31 ^m 56 ^s .45	3°045	+0°007	—1°14' 37''9	+7''52	—0''42	6323
1262			56.48			42.1			5693
1263*		8.8	32 16.72	3.058	0.007	0 38 53.0	7.49	0.42	5914
1264			16.64			53.7			5441
1265		8.8	32 27.05	3.048	0.007	1 7 48.6	7.48	0.42	6128
1266			27.38			50.7			5544
1267		8.8	32 32.03	3.070	0.007	0 4 1.0	7.47	0.42	6060
1268			32.20			1.2			6425
1269		7.7	33 4.75	3.065	0.007	0 19 55.0	7.42	0.42	5872
1270			4.89			52.6			2663
1271		7.7	33 26.23	3.044	0.007	1 18 1.7	7.40	0.42	2888
1272			26.15			0.7			2701
1273		8.5	33 46.55	3.058	0.007	0 41 7.9	7.37	0.42	5915
1274			46.47			8.2			2803
1275		8.5	34 20.47	3.041	0.007	1 26 39.7	7.32	0.42	6061
1276			20.68			41.8			5442
1277		9.0	34 22.73	3.045	0.007	1 15 17.0	7.32	0.42	6324
1278			22.93			19.0			5545
1279*		9.5	34 39.80	3.058	0.007	0 38 33.0	7.30	0.42	6325
1280*		8.5	34 45.51	3.048	0.007	1 8 7.2	7.29	0.42	6408
1281			45.40			8.2			2758
1282		8.8	34 57.87	3.059	0.007	0 38 16.5	7.27	0.42	6377
1283			57.98			17.0			2804
1284		8.5	35 12.15	3.051	0.006	0 59 21.6	7.25	0.43	6129
1285			12.31			23.2			2664
1286		9.0	35 13.23	3.030	0.006	1 57 6.4	7.25	0.42	6062
1287			13.23			7.9			5546
1288		8.5	35 49.29	3.031	0.006	1 54 22.6	7.20	0.42	2889
1289			49.38			21.1			2181
1290		7.5	36 1.65	3.047	0.006	1 10 10.7	7.18	0.43	5820
1291			1.52			11.5			2702
1292		8.0	36 34.06	3.054	0.006	0 49 39.2	7.14	0.43	5916
1293			33.83			39.1			2665
1294*		9.0	36 49.96	3.035	0.006	1 41 21.3	7.12	0.43	6063
1295			50.03			23.2			5694
1296		8.8	36 52.73	3.039	0.006	1 31 56.4	7.12	0.43	6130
1297			52.59			57.0			2805
1298*		9.0	37 0.43	3.044	0.006	1 17 58.4	7.10	0.43	6409
1299			0.30			60.1			6426
1300		8.5	37 9.93	3.043	0.006	1 20 55.2	7.09	0.43	5821
1301			10.02			52.8			6326
1302*			9.86			54.4			5443
1303*		8.8	37 45.92	3.046	0.006	1 10 45.8	7.04	0.43	6378
1304			45.88			45.4			6427
1305*		9.0	4 37 48.34	3.070	+0.006	—0 5 33.7	+7.04	—0.43	6410

1263. Dupl. Pos. circa 180°, d=4", helleren beob. — 1279. B. D., —0°, N. 747, nur an 2 Fäden — 1280. Sehr schwach. — 1294. Sehr schwach aber an 7 Fäden. — 1298. Sehr schwach. — 1302. Wurde auch 9'89 und 57"0 beobachtet. Beob. Nr. 5695. — 1303. Aeusserst schwach. — 1305. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1306*			4 ^h 37 ^m 48 ^s .27			—0° 5' 31".9			5547
1307*			48.21			32. 3			6520
1308		8.3	37 57.35	3.066	+0.006	0 16 24. 4	+7".03	—0".43	6101
1309			57.71			24. 9			5444
1310		8.3	38 18.85	3.035	0.006	1 40 5. 4	7. 00	0. 43	2890
1311			19.11			3. 2			2759
1312		9.0	39 52.91	3.059	0.006	0 37 19. 4	6. 87	0. 43	5917
1313			53.10			18. 7			2666
1314		8.3	41 17.93	3.066	0.006	0 18 49. 8	6. 75	0. 43	2891
1315			17.71			47. 0			2182
1316		8.3	41 53.17	3.058	0.006	0 36 52. 8	6. 70	0. 43	5822
1317			53.10			50. 8			2667
1318			53.04			50. 9			2806
1319		9.0	41 53.91	3.044	0.006	1 18 26. 7	6. 70	0. 43	5918
1320			53.82			29. 8			5548
1321		8.5	42 18.25	3.038	0.006	1 34 44. 6	6. 67	0. 43	6064
1322			18.42			43. 2			2703
1323		8.5	42 37.00	3.059	0.006	0 35 52. 9	6. 64	0. 43	6131
1324			36.91			55. 3			5625
1325		9.0	42 45.48	3.069	0.006	0 11 36. 1	6. 63	0. 43	5919
1326			45.40			35. 9			6065
1327*			45.39			37. 1			6327
1328			45.10			35. 9			6411
1329			45.40			37. 5			5696
1330		9.0	42 48.43	3.054	0.006	0 49 1. 5	6. 63	0. 43	6328
1331			48.51			0. 0			6428
1332		8.3	42 57.31	3.048	0.006	1 5 22. 0	6. 62	0. 43	6379
1333			57.54			24. 4			5549
1334*		8.3	43 7.05	3.068	0.006	0 12 14. 9	6. 60	0. 43	6521
1335		9.0	44 15.15	3.047	0.006	1 8 38. 7	6. 51	0. 43	5920
1336			15.27			36. 9			2807
1337		7.5	44 25.59	3.066	0.006	0 18 36. 2	6. 49	0. 43	2892
1338			25.72			33. 4			2704
1339		8.8	44 29.81	3.053	0.006	0 52 59. 2	6. 49	0. 43	6066
1340			29.58			61. 1			5550
1341	1557	8.5	44 35.96	3.070	0.006	0 6 37. 5	6. 48	0. 43	6132
1342			35.38			37. 8			6380
1343			35.70			38. 3			5445
1344		8.0	45 5.97	3.056	0.006	0 45 38. 2	6. 44	0. 43	2989
1345			5.87			39. 8			5626
1346		8.5	45 17.22	3.066	0.006	0 18 2. 9	6. 42	0. 43	5823
1347			17.15			5. 3			5697
1348		8.5	45 45.07	3.069	0.006	0 9 55. 0	6. 38	0. 43	5921
1349			44.90			55. 9			2760
1350		8.8	4 46 5.85	3.069	+0.006	—0 10 32. 3	+6. 35	—0. 43	6067

1306. Sehr schwach, Decl. unsicher. — 1307. Sehr schwach. — 1327. Nur an 2 Fäden. — 1334. Ausserordentlich schwach. Der * wurde mit N. 1328. an 2 Fäden 6^e73 und nach einer unsicheren Schätzung als circa — 0° 12' 7" beobachtet; ist nie heller als 9^m4 gesehen worden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1351	1565	8.3	4 ^h 46 ^m 5 ^s .95	3 ^o 045	+0 ^o 006	—0° 10' 33" 1	+ 6" 35	—0" 43	2808
1352			46 8.22			1 14 18.5			2893
1353		8.4	8.18	3.070	0.006	20.5	6.33	0.43	2705
1354*			46 26.71			0 5 32.9			6133
1355			26.50			32.2			5446
1356*		8.5	26.37	3.039	0.006	35.1	6.30	0.43	6522
1357			46 44.30			1 29 4.2			6236
1358		8.5	44.35	3.039	0.006	7.1	6.30	0.43	5551
1359			46 44.47			1 28 25.0			5922
1360			44.13			25.2			5627
1361		8.8	46 58.20	3.029	0.006	1 58 11.5	6.28	0.42	6068
1362			58.02			12.2			5698
1363*		?	47 12.89	3.029	0.006	1 58 50.2	6.26	0.42	5824
1364		8.8	47 47.09			1 22 4.4			2894
1365			47.31	3.042	0.006	3.1	6.21	0.43	2809
1366		8.3	47 52.80	3.029	0.006	1 55 55.1	6.21	0.42	2990
1367*			52.87			54.4			2183
1368		9.0	48 3.14	3.063	0.006	0 24 6.2	6.19	0.43	5923
1369			2.90			7.1			5552
1370*		8.0	48 41.77	3.056	0.006	0 44 56.8	6.14	0.43	6069
1371*		9.0	41.54	3.041	0.006	59.8	6.14	0.43	5447
1372			48 43.74			1 25 6.3			6134
1373		8.7	43.59	3.071	0.006	12.0	6.13	0.43	5699
1374			48 51.99			0 2 39.7			6237
1375			51.97			41.7			5628
1376		8.8	48 53.86	3.047	0.006	1 8 37.4	6.12	0.43	6070
1377			53.95			38.8			6429
1378		8.4	48 57.74	3.066	0.006	0 18 8.5	6.12	0.43	5825
1379*			57.63			8.9			2706
1380		8.5	48 59.48	3.060	0.006	0 33 18.6	6.11	0.43	6329
1381		8.8	59.15	3.039	0.006	22.1	6.10	0.43	6523
1382			49 7.33			1 27 38.5			6238
1383		9.0	7.39	3.057	0.006	40.6	6.09	0.43	5700
1384			49 16.20			0 39 29.3			6135
1385			15.80			31.4			6430
1386	1582	8.8	49 41.21	3.030	0.006	1 53 3.8	6.06	0.42	2895
1387			41.24			4.1			5629
1388		8.8	49 41.72	3.061	0.006	—0 30 31.8	6.06	0.43	5924
1389			41.51			32.1			6524
1390		8.3	50 40.37	3.072	0.006	+0 1 27.7	5.98	0.43	2991
1391		7.3	40.35	3.044	0.006	28.2	5.95	0.43	2810
1392			50 56.78			—1 15 46.6			5826
1393		8.8	56.66	3.034	+0.006	49.7	+ 5.91	—0.43	2707
1394			4 51 28.59			—1 42 26.5			5925
1395*			28.31			29.4			5701

1354. Sehr schwach, Dupl. d = 15", den südl. beob. — 1356. Begleiter nur bei ganz dunklem Felde gesehen. — 1363. Nicht in der B. D. — 1367. Nur an 3 Fäden, Wolken. — 1370. Dupl., Mitte beob. — 1371. Dupl., d = 2"5, Mitte beob. — 1379. Sehr schwach, Decl. unsicher. — 1395. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1396		8.8	4 ^h 51 ^m 49 ^s .80	3 ^s .038	+0 ^s .006	—0° 30' 37".2	+ 5".88	—0".43	6071
1397*			49.96			38.5			5553
1398			49.96			38.5			6525
1399		8.5	51 51.54	3.034	0.006	0 45 1.7	5.88	0.43	5827
1400			51.32			2.9			5448
1401		8.8	52 12.28	3.071	0.006	0 3 42.6	5.85	0.43	6136
1402			12.30			43.3			2811
1403		8.5	52 17.41	3.052	0.006	0 53 44.9	5.84	0.43	2896
1404			17.54			42.1			5630
1405*		9.0	52 17.61	3.036	0.006	1 36 16.7	5.84	0.43	6330
1406			17.62			19.1			6431
1407*		8.8	52 25.79	3.046	0.006	1 9 15.7	5.83	0.43	6137
1408			26.23			10.2			6526
1409	1599	8.8	52 29.70	3.063	0.006	0 24 47.3	5.82	0.43	6072
1410			29.56			50.0			5554
1411	1605	8.3	53 51.58	3.064	0.006	0 22 59.0	5.71	0.43	2897
1412			51.71			57.1			2708
1413*		?	54 10.76	3.067	0.006	0 13 58.6	5.68	0.43	5926
1414		8.5	54 18.16	3.067	0.006	0 13 48.8	5.67	0.43	5555
1415		9.0	54 19.95	3.053	0.006	0 52 8.3	5.67	0.43	6073
1416			20.34			7.4			2812
1417*		8.9	54 26.50	3.057	0.006	0 41 14.6	5.66	0.43	6138
1418			26.23			17.9			5631
1419		8.7	54 42.53	3.040	0.006	1 26 20.7	5.64	0.43	6239
1420*			42.63			22.1			5556
1421		8.8	54 47.56	3.065	0.006	0 20 42.1	5.63	0.43	6074
1422			47.77			44.6			5449
1423	1613	7.8	55 3.79	3.053	0.005	0 52 54.3	5.61	0.44	5828
1424			3.51			53.4			2184
1425		8.8	55 55.96	3.030	0.005	1 54 9.3	5.53	0.43	2898
1426			56.02			7.8			2709
1427		9.0	55 59.81	3.055	0.005	0 46 42.9	5.53	0.44	5927
1428			59.66			43.2			2813
1429	1629	8.3	57 43.68	3.053	0.005	0 49 17.5	5.38	0.44	2899
1430			43.71			16.5			2992
1431			43.67			16.6			2710
1432		8.3	58 32.18	3.037	0.005	1 33 29.8	5.31	0.44	5829
1433			31.95			31.2			2185
1434		8.8	58 40.79	3.036	0.005	1 37 25.5	5.30	0.44	5928
1435			40.76			23.9			2814
1436		8.3	58 41.71	3.042	0.005	1 21 17.1	5.30	0.44	6075
1437			41.93			19.0			5450
1438		8.5	58 43.45	3.039	0.005	1 29 9.0	5.30	0.44	6139
1439			43.86			10.4			5451
1440	1639	9.0	4 59 13.26	3.045	+0.005	—1 13 37.5	+ 5.26	—0.44	6076

1397. Fäden stimmen schlecht. — 1405. Aeusserst schwach. — 1407. Ein * 9^m5 folgt. — 1413. B. D. — 0°, Nr. 819, 9^m3? — 1417. Sehr schwach. — 1420. Nur an 2 Fäden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1441*			4 ^h 59 ^m 13 ^s 57			—1° 13' 39" 5			6432
1442		8.9	59 33.61	3.072	+0.005	—0 0 0.3	+5" 23	—0" 44	2900
1443			33.59			+0 0 0.7			5632
1444		9.0	59 34.34	3.028	0.005	—1 58 46.3	5. 23	0. 43	5929
1445			33.98			46. 7			5557
1446		8.0	4 59 50.00	3.040	0.005	1 24 53. 4	5. 21	0. 44	5830
1447			49.89			53. 4			2711
1448		9.0	5 0 29.53	3.036	0.005	1 34 25. 3	5. 15	0. 44	6077
1449			29.81			24. 0			2815
1450	1644	8.6	0 41.91	3.070	0.005	0 4 46. 8	5. 13	0. 44	5930
1451			42.05			45. 5			5452
1452		8.7	1 2.91	3.051	0.005	0 58 0. 8	5. 10	0. 44	5831
1453			3.18			2. 6			5453
1454		9.0	1 12.50	3.035	0.005	1 39 23. 2	5. 09	0. 44	6140
1455			12.47			25. 5			6433
1456	1648	8.7	1 40.84	3.049	0.005	1 1 58. 5	5. 05	0. 44	2901
1457			40.89			57. 2			2712
1458		9.0	1 45.49	3.054	0.005	0 46 27. 0	5. 04	0. 44	5931
1459			45.39			26. 5			5558
1460		8.7	2 11.05	3.034	0.005	1 41 55. 1	5. 01	0. 43	6078
1461			11.29			55. 1			2816
1462*		8.8	2 30.94	3.049	0.005	1 3 3. 9	4. 98	0. 44	6240
1463*			30.72			6. 5			6434
1464		8.5	2 35.36	3.040	0.005	1 23 57. 1	4. 97	0. 44	6141
1465			35.58			59. 1			5559
1466		9.0	3 5.15	3.035	0.005	1 39 12. 5	4. 93	0. 43	5932
1467			5.18			11. 9			5454
1468		6.7	3 40.87	3.056	0.005	0 43 26. 2	4. 88	0. 44	2902
1469			41.01			25. 6			5633
1470		8.5	3 45.71	3.043	0.005	1 18 19. 4	4. 87	0. 44	5832
1471			45.35			11. 4			2186
1472*		9.4	4 10.89	3.040	0.005	1 24 58. 0	4. 84	0. 44	2993
1473	1663	9.0	4 20.28	3.070	0.005	0 5 20. 7	4. 83	0. 44	5933
1474			20.11			18. 6			2817
1475	1665	9.0	4 32.93	3.069	0.005	0 9 3. 6	4. 82	0. 44	6079
1476			33.02			4. 8			5560
1477		8.6	4 38.18	3.029	0.005	1 55 16. 4	4. 80	0. 43	6080
1478			38.46			16. 4			5455
1479		9.0	5 18.23	3.051	0.005	0 57 39. 9	4. 74	0. 44	2903
1480			18.26			39. 1			5561
1481		8.7	5 59.73	3.069	0.005	0 7 43. 1	4. 68	0. 44	5833
1482*			59.78			40. 9			2713
1483		8.0	6 12.94	3.070	0.005	0 4 20. 8	4. 66	0. 44	2994
1484			12.95			18. 7			2818
1485	1675	9.0	5 6 37.39	3.067	+0.005	—0 14 36. 8	+4. 63	—0. 44	5934

1441. Sehr schwach. — 1462. Ausserst schwach. — 1463. Sehr schwach. — 1472. Bonner Durchm.
—1° Nr. 822. — 1482. Geschätzt eben so hell wie der folgende Stern.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1486			5 ^h 6 ^m 37 ^s .26			—0° 14' 37" 4			2605
1487		8.8	7 28.99	3.049	+0.005	1 2 4. 7	+ 4" 56	—0" 44	5935
1488			28.76			3. 5			2714
1489		7.0	8 14.61	3.056	0.005	0 42 32. 8	4. 49	0. 44	6142
1490			14.71			34. 7			5456
1491		8.5	8 57.83	3.070	0.005	0 5 3. 5	4. 43	0. 44	5936
1492			57.58			3. 7			2606
1493		6.5	8 59.16	3.037	0.005	1 33 17. 9	4. 43	0. 44	5834
1494			58.84			18. 5			5562
1495		8.9	9 26.06	3.040	0.005	1 25 14. 5	4. 39	0. 44	6143
1496			26.15			15. 8			2715
1497		9.0	9 48.76	3.052	0.005	0 54 52. 3	4. 36	0. 44	5937
1498			48.77			51. 9			5457
1499		8.7	10 5.49	3.032	0.005	1 47 1. 5	4. 33	0. 43	5835
1500			5.45			1. 6			5563
1501		9.0	10 13.30	3.050	0.005	0 59 30. 6	4. 32	0. 44	6144
1502			13.50			35. 5			5458
1503		8.8	10 22.46	3.049	0.005	1 1 44. 1	4. 31	0. 44	6241
1504			22.40			45. 3			5564
1505		9.0	11 4.97	3.062	0.005	0 28 51. 4	4. 25	0. 44	5836
1506			4.65			48. 9			2607
1507		8.9	11 21.01	3.061	0.005	0 30 27. 6	4. 23	0. 44	5938
1508			20.97			25. 7			2819
1509		9.0	11 32.05	3.063	0.005	0 25 13. 8	4. 21	0. 44	6145
1510			31.53			13. 8			5634
1511	1709	7.5	11 37.20	3.069	0.005	0 10 27. 0	4. 20	0. 44	2995
1512			37.29			25. 3			2716
1513		8.6	12 46.59	3.045	0.005	1 13 51. 9	4. 10	0. 44	2904
1514			46.68			55. 8			2820
1515			46.81			57. 0			5459
1516		6.5	13 15.65	3.037	0.005	1 32 36. 9	4. 06	0. 44	5837
1517			15.45			35. 6			2569
1518		8.4	13 18.14	3.044	0.005	1 14 23. 9	4. 06	0. 44	5939
1519			18.13			25. 4			5565
1520		9.0	13 19.88	3.038	0.005	1 29 14. 2	4. 06	0. 44	6081
1521			19.95			15. 0			2608
1522		8.5	13 20.96	3.035	0.005	1 38 51. 3	4. 06	0. 43	6146
1523			20.77			52. 4			2717
1524		6.4	15 9.03	3.060	0.004	0 32 32. 6	3. 90	0. 44	2996
1525*			8.94			32. 7			2609
1526		7.8	15 8.86	3.035	0.004	1 40 19. 6	3. 90	0. 43	2905
1527			9.06			21. 0			2570
1528		4.8	15 23.09	3.061	0.004	0 30 28. 9	3. 88	0. 44	3280
1529			22.97			27. 8			2821
1530		9.0	5 16 17.98	3.046	+0.004	—1 9 55. 3	+ 3. 80	—0. 44	5940
1525. Bild zuweilen sehr schlecht.									

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Præc.	Var. sec.	Declination 1875.	Præc.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1531			5 ^h 16 ^m 17 ^s .84			—1° 9' 55".3			2718
1532		8.9	16 18.54	3.072	+0.004	+0 1 3.8	+3"80	—0".44	6082
1533			18.63			2. 0			2187
1534		8.9	17 3.19	3.037	0.004	—1 33 40. 4	3. 74	0. 44	2906
1535			3.25			40. 2			2822
1536		8.5	17 7.12	3.047	0.004	1 7 20. 3	3. 73	0. 44	2997
1537*			7.12			22. 5			6331
1538*			7.25			—			2610
1539			7.15			22. 9			5566
1540			7.05			21. 4			5635
1541		6.5	17 18.75	3.066	0.004	0 16 45. 5	3. 71	0. 44	5873
1542			18.86			45. 4			5460
1543*		7.2	17 30.09	3.050	0.004	0 59 10. 4	3. 70	0. 44	5941
1544			29.83			9. 2			2719
1545	1761	6.0	18 7.79	3.049	0.004	1 0 47. 5	3. 64	0. 44	5838
1546			7.59			48. 9			5461
1547		9.0	18 23.78	3.050	0.004	0 57 7. 8	3. 62	0. 44	2907
1548*			23.75			7. 7			5567
1549		7.3	19 8.68	3.057	0.004	0 39 29. 0	3. 56	0. 44	5874
1550			8.94			26. 8			2823
1551		7.6	19 17.10	3.036	0.004	1 36 19. 2	3. 54	0. 43	5942
1552*			16.91			17. 3			6332
1553*			16.71			—			2611
1554			16.72			19. 6			5636
1555			16.93			20. 8			5702
1556	1778	9.0	20 35.70	3.068	0.004	0 9 59. 2	3. 43	0. 44	2908
1557			35.96			58. 6			2720
1558	1782	8.2	20 46.38	3.044	0.004	1 11 40. 3	3. 42	0. 44	6083
1559			46.72			40. 9			5462
1560		8.0	20 49.25	3.039	0.004	1 28 35. 1	3. 41	0. 44	5875
1561			49.40			36. 4			5568
1562		9.0	21 17.80	3.061	0.004	0 30 29. 9	3. 37	0. 44	6147
1563			17.94			29. 4			2824
1564	1787	8.8	21 20.01	3.064	0.004	0 22 1. 2	3. 37	0. 44	2999
1565			19.86			0. 9			5637
1566		8.7	21 26.12	3.028	0.004	1 55 15. 9	3. 36	0. 43	5943
1567			26.05			14. 1			5703
1568		8.0	21 47.67	3.031	0.004	1 46 23. 4	3. 33	0. 43	5839
1569			47.52			24. 8			5704
1570*		8.9	21 51.20	3.029	0.004	1 52 40. 1	3. 32	0. 43	6084
1571			51.56			42. 6			5569
1572		7.0	22 1.64	3.070	0.004	0 5 6. 2	3. 31	0. 44	5876
1573			1.84			5. 0			5463
1574	1793	8.9	5 22 18.92	3.059	+0.004	—0 33 56. 3	+3. 28	—0. 44	2909
1575			18.91			57. 9			5638

1537. An 8 Fäden. — 1538. Als Fundamentalstern in Decl. gebraucht. — 1543. Sehr eng duplex? — 1548. Wurde auch 23^h69, 7^m7 beobachtet, Beob. Nr. 2998. — 1552. An 8 Fäden. — 1553. Als Fundamentalstern in Decl. gebraucht. — 1570. Fäden stimmen schlecht.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1576		8.9	5 ^h 22 ^m 30.50	3.056	+0.004	—0° 42' 26" 1	+3" 27	—0" 44	5944
1577			30.38			26. 9			2612
1578		9.0	22 36.45	3.029	0.004	1 51 52. 1	3. 26	0. 43	6085
1579			36.41			53. 2			2825
1580*		9.0	23 12.58	3.042	0.004	1 17 26. 0	3. 21	0. 44	5945
1581			12.84			24. 1			2721
1582	1800	8.5	23 13.53	3.069	0.004	0 7 20. 9	3. 20	0. 44	5877
1583			13.62			20. 8			5570
1584		8.2	23 19.61	3.051	0.004	0 54 8. 9	3. 20	0. 44	5840
1585			19.51			8. 3			5464
1586	1802	5.5	23 23.30	3.044	0.004	1 11 33. 7	3. 19.	0. 44	3281
1587			23.13			35. 2			5639
1588		9.0	23 29.35	3.032	0.004	1 45 31. 1	3. 18	0. 43	6086
1589			29.71			32. 3			6435
1590		8.0	23 45.59	3.030	0.004	1 50 58. 1	3. 16	0. 43	3000
1591			45.45			63. 6			5705
1592*		9.0	24 7.46	3.050	0.004	0 56 46. 3	3. 13	0. 44	2910
1593			7.62			49. 2			2613
1594		8.8	24 22.44	3.062	0.004	0 28 19. 4	3. 10	0. 44	5946
1595			22.40			18. 4			2826
1596		8.6	24 24.36	3.070	0.004	—0 4 10. 7	3. 10	0. 45	6087
1597			24.58			9. 1			5571
1598		9.0	25 18.72	3.072	0.004	+0 1 11. 5	3. 02	0. 45	6148
1599			18.49			12. 8			5640
1600		9.0	25 19.40	3.044	0.004	—1 13 17. 4	3. 02	0. 45	6088
1601			19.54			19. 8			5706
1602		8.8	25 24.50	3.027	0.004	1 58 21. 3	3. 02	0. 44	5841
1603			24.46			20. 8			5572
1604		8.0	25 37.25	3.064	0.004	0 22 46. 4	3. 00	0. 45	5878
1605			37.32			44. 8			2188
1606*		2.0	25 37.29	3.064	0.004	0 24 38. 9	3. 00	0. 45	3282
1607			37.28			35. 6			6436
1608		8.8	25 53.53	3.033	0.004	1 41 39. 5	2. 97	0. 45	2911
1609			53.62			40. 8			2614
1610	1822	7.5	26 13.65	3.071	0.004	0 4 48. 8	2. 94	0. 45	6089
1611			13.78			47. 5			5641
1612		6.0	26 22.29	3.034	0.004	1 41 2. 6	2. 93	0. 44	5842
1613			21.93			2. 0			5573
1614	1823	8.6	26 27.86	3.054	0.004	0 48 16. 5	2. 92	0. 45	5947
1615			27.76			17. 9			2827
1616		8.6	26 43.27	3.041	0.004	1 19 56. 3	2. 90	0. 45	6149
1617			43.17			57. 4			5707
1618*	1825	7.5	26 47.99	3.031	0.004	1 48 29. 7	2. 89	0. 44	6242
1619*			48.21			30. 4			6437
1620		8.9	5 27 3.07	3.052	+0.004	—0 52 24. 7	+ 2. 87	—0. 45	6333

1580. Fäden stimmen schlecht. — 1592. Etwas schwach. — 1606. δ Orionis. — 1618. Dupl. $d = 14''$, den folgenden beob. — 1619. Dupl. $d = 14''$, den folgenden beob.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1621			5 ^h 27 ^m 3 ^s .32			—0° 52' 27" 1			2722
1622		9.0	27 4.79	3 ^s .060	+0 ^s .004	0 31 52.0	+ 2" 87	—0" 45	6381
1623			4.80			52.4			6527
1624		7.4	27 10.97	3.043	0.004	1 14 45.7	2. 86	0. 45	5948
1625			10.84			43. 5			5642
1626		8.8	27 21.77	3.069	0.004	0 7 5. 5	2. 85	0. 45	5843
1627			21.71			5. 3			6580
1628		8.8	27 28.03	3.068	0.004	0 9 54. 0	2. 84	0. 45	6243
1629			28.15			55. 8			5465
1630*		9.2	27 30.03	3.031	0.004	1 48 33. 5	2. 84	0. 44	3001
1631			29.67			34. 7			6412
1632		8.8	27 39.76	3.059	0.004	0 33 51. 9	2. 82	0. 45	6150
1633			39.73			53. 1			2615
1634		8.8	27 41.92	3.030	0.004	1 49 35. 0	2. 82	0. 44	5574
1635			41.50			33. 1			6528
1636*		7.7	27 43.09	3.046	0.004	1 7 25. 6	2. 82	0. 45	5879
1637			42.52			26. 9			5708
1638		7.2	27 44.22	3.037	0.004	1 33 25. 3	2. 81	0. 44	6382
1639			44.40			27. 2			6438
1640		8.2	27 51.32	3.026	0.004	1 59 23. 8	2. 80	0. 44	6334
1641			51.33			24. 0			6601
1642		9.0	28 3.02	3.053	0.004	0 51 0. 8	2. 79	0. 45	6090
1643			3.08			2. 9			6581
1644		7.7	28 5.42	3.070	0.004	0 5 57. 0	2. 78	0. 45	6413
1645			5.36			55. 6			5643
1646	1832	8.9	28 10.75	3.062	0.004	0 28 23. 7	2. 78	0. 45	2912
1647			10.86			23. 8			6602
1648*		9.1	28 15.46	3.030	0.004	1 49 47. 6	2. 77	0. 44	2828
1649		8.3	28 26.98	3.048	0.004	1 2 25. 9	2. 75	0. 45	6151
1650			26.96			27. 4			6529
1651		8.2	28 32.80	3.067	0.004	0 12 30. 6	2. 74	0. 45	6244
1652*			32.80			32. 4			5709
1653		9.0	28 38.52	3.051	0.004	0 54 5. 3	2. 73	0. 45	6383
1654			38.61			4. 6			5575
1655		8.6	28 46.02	3.064	0.004	0 21 17. 8	2. 72	0. 45	6335
1656			46.11			18. 6			6439
1657	1836	8.3	28 51.21	3.053	0.004	0 49 13. 9	2. 72	0. 45	5949
1658			50.93			13. 5			6582
1659*		9.3	29 0.21	3.046	0.004	—1 7 4. 5	2. 70	0. 45	6245
1660		8.9	29 10.30	3.072	0.004	+0 0 53. 5	2. 69	0. 45	6091
1661			10.63			54. 8			6603
1662		8.9	29 13.97	3.028	0.004	—1 55 48. 1	2. 68	0. 44	6152
1663			14.18			48. 0			6530
1664*		8.7	5 29 26.69	3.047	+0.004	—1 4 10. 9	+ 2. 66	—0. 45	6384
1665*			26.70			13. 5			2616

1630. Bonner Durchm. —1° N. 946. — 1636. Nur an 3 Fäden. — 1648. Bonner Durchm. —1° N. 952. — 1652. Secunde in A. B. etwas unsicher. — 1659. Bonner Durchm. —1° N. 957, Fäden stimmen schlecht. — 664. Dupl. d=10". — 1665. Dupl. d=3"5, vorangehenden beob. wurde auch beobachtet 26^m63 u. 13^m7 Beob. Nr. 5710. Struve giebt die Grössen als 8^m0 und 8^m7 an.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1666*		9.0	5 ^h 29 ^m 27 ^s .59	3 ^s .047	+0 ^s .004	—1° 4' 19" 7	+2" 66	—0" 45	6336
1667*			27.78			22. 6			6440
1668		8.8	29 40.11	3.030	0.004	1 50 44. 2	2. 65	0. 44	5950
1669*			40.01			44. 7			5576
1670		8.5	29 42.01	3.052	0.004	0 51 44. 7	2. 64	0. 45	5844
1671			41.66			45. 4			6583
1672*		2.0	29 52.24	3.042	0.004	1 17 0. 1	2. 63	0. 45	3283
1673			52.26			0. 6			5644
1674		8.6	29 58.54	3.033	0.004	1 43 0. 0	2. 62	0. 44	2913
1675		9.0	30 15.94	3.046	0.004	1 6 31. 0	2. 59	0. 45	6092
1676*			16.47			31. 6			6441
1677	1852	8.8	30 35.32	3.054	0.004	0 46 53. 2	2. 57	0. 45	6153
1678			35.53			52. 3			5577
1679*		9.3	30 43.09	3.033	0.004	1 42 48. 5	2. 56	0. 44	6604
1680		8.9	30 48.60	3.066	0.004	0 16 30. 7	2. 55	0. 45	6246
1681			48.69			30. 2			6531
1682*	1853	9.0	30 49.19	3.060	0.004	0 32 15. 7	2. 55	0. 45	6337
1683			49.05			16. 9			5645
1684		8.5	30 55.50	3.032	0.004	1 44 47. 4	2. 54	0. 44	5951
1685			55.24			46. 5			5578
1686		8.9	31 7.23	3.065	0.004	0 19 5. 2	2. 52	0. 45	5845
1687			6.90			5. 8			2617
1688	1856	9.0	31 24.02	3.053	0.004	0 51 20. 1	2. 49	0. 45	6093
1689			24.31			19. 7			5466
1690		8.8	31 29.61	3.034	0.004	1 39 46. 7	2. 49	0. 44	6154
1691			29.66			46. 4			6442
1692			29.68			47. 4			6584
1693		8.2	31 42.74	3.067	0.004	0 15 39. 4	2. 47	0. 45	6247
1694			42.88			40. 2			5711
1695	1858	8.8	31 49.26	3.030	0.004	1 49 39. 7	2. 46	0. 44	6338
1696			49.31			40. 7			2723
1697*		9.5	31 50.07	3.046	0.004	1 8 15. 1	2. 46	0. 45	6605
1698		8.1	31 52.92	3.043	0.004	1 14 40. 4	2. 45	0. 45	6385
1699			52.90			44. 0			6585
1700		9.0	32 7.71	3.067	0.004	0 13 21. 1	2. 43	0. 45	2914
1701			7.66			20. 9			6532
1702		8.6	32 11.70	3.046	0.004	1 8 1. 0	2. 43	0. 45	6094
1703			12.21			0. 3			5579
1704		8.4	32 34.54	3.043	0.004	1 14 34. 4	2. 39	0. 45	5846
1705			34.38			37. 2			5952
1706			34.43			36. 9			6155
1707*			34.31			35. 3			5646
1708		9.0	32 44.55	3.042	0.004	1 18 14. 4	2. 38	0. 45	3002
1709			44.31			18. 5			5712
1710		8.7	5 33 38.16	3.026	+0.004	—1 59 51. 2	+2. 30	—0. 44	5847

1666. Dupl. d = 10" o den folgend. beob. — 1667. Dupl. d = 10" o den folg. beob. — 1669. Fäden stimmen schlecht. — 1672. ε Orionis. — 1676. Nur an 2 Fäden. — 1679. Bonner Durchm. — 1° N. 978. — 1682. Geschätzt 8^m5. — 1697. Bonner Durchm. — 1° N. 986. — 1707. Wurde auch 34^m45 u. 34^m2 beob. an 2 Fäden, B.-N. 6339.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1711	1871	8.4	5 ^h 33 ^m 37 ^s .96	3 ^s .038	+0 ^s .004	—1° 59' 52" 7	+2" 29	—0" 45	2618
1712			33 44.13			1 29 44. 5			5880
1713		8.5	44.15	3.054	0.004	44. 5	2. 29	0. 45	5580
1714			33 45.12			0 46 31. 7			5953
1715			45.14			31. 0			2829
1716		8.8	33 47.17	3.032	0.004	1 48 52. 0	2. 29	0. 44	6095
1717		8.6	46.97	3.037	0.004	51. 7	2. 28	0. 45	5647
1718			33 53.66			1 31 55. 9			6156
1719		6.2	53.80	3.044	0.004	56. 7	2. 23	0. 45	5467
1720			34 30.01			1 11 48. 2			3284
1721	1892	8.4	30.24	3.036	0.004	48. 7	2. 22	0. 44	5468
1722			34 36.66			1 34 28. 7			2915
1723		8.9	36.80	3.040	0.004	27. 8	2. 18	0. 45	2724
1724			34 59.93			1 23 33. 2			3003
1725			59.84			35. 6			2619
1726		8.1	36 8.94	3.070	0.003	0 4 43. 2	2. 08	0. 45	2916
1727		8.9	8.93	3.071	0.003	43. 0	2. 05	0. 45	5469
1728*			36 29.60			0 1 43. 7			5848
1729		9.0	29.36	3.071	0.003	46. 1	2. 05	0. 45	2830
1730			36 31.09			0 2 10. 1			5954
1731	1900	7.8	31.36	3.034	0.003	8. 8	2. 02	0. 44	2725
1732			36 49.86			1 40 21. 6			3004
1733			49.91			24. 3			2620
1734			37 22.85			0 59 52. 2			5955
1735		8.9	22.58	3.049	0.003	53. 1	1. 98	0. 45	5470
1736		8.7	38 29.33	3.056	0.003	0 43 41. 2	1. 88	0. 45	2917
1737			29.52			40. 9			2726
1738		8.6	39 8.28	3.034	0.003	1 40 0. 6	1. 82	0. 44	3005
1739		8.9	8.13	3.053	0.003	2. 3	1. 74	0. 45	2621
1740			40 4.22			0 48 49. 0			6157
1741	1929	9.2	4.32	3.032	0.003	48. 7	1. 70	0. 44	2727
1742*			40 34.49			1 43 51. 9			2918
1743		9.0	40 45.18	3.040	0.003	1 25 13. 9	1. 68	0. 45	3006
1744		8.6	45.36	3.054	0.003	14. 7	1. 59	0. 45	2831
1745			41 48.43			0 47 40. 2			5849
1746			48.64			41. 2			5471
1747		9.0	41 55.00	3.056	0.003	0 42 53. 5	1. 58	0. 45	5956
1748			54.70			54. 6			2622
1749		8.0	42 3.81	3.054	0.003	0 48 16. 5	1. 57	0. 45	3285
1750			3.80			16. 4			2728
1751		7.8	42 22.04	3.030	0.003	1 49 45. 6	1. 54	0. 44	3007
1752		7.8	22.05	3.036	0.003	47. 7	1. 54	0. 44	5581
1753			42 25.80			1 32 47. 1			6096
1754		8.5	25.60	3.056	+0.003	47. 0	+ 1. 52	—0. 45	5648
1755			5 42 32.78			—0 42 35. 7			2919

1728. Bild etwas undeutlich. — 1742. Bonner Durchm. — 1° N. 1082, sehr schwach, Decl. unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1756	1936	9.0	5 ^h 42 ^m 33 ^s .07	3 ^s .027	+0 ^s .003	—0° 42' 37" 1	+1" 51	—0" 44	6443
1757			42 45.27			1 56 31. 1			5957
1758			45.01			29. 3			2832
1759			42 46.21			1 48 3. 8			6158
1760			46.40			4. 4			5472
1761*		9.2	42 50.03	3.038	0.003	1 28 4. 9	1. 50	0. 45	5649
1762		8.0	43 10.86	3.056	0.003	0 43 25. 7	1. 47	0. 45	6097
1763		7.8	10.53	3.040	0.003	22. 5	1. 46	0. 45	2668
1764			20.00			1 23 30. 4			3286
1765			19.74			33. 3			5582
1766		8.2	44 17.92	3.038	0.003	1 27 58. 5	1. 37	0. 45	5850
1767*		9.0	17.73	3.038	0.003	59. 9	1. 37	0. 45	2623
1768*			19.46			1 28 3. 4			3008
1769			17.64			2. 4			5583
1770		8.9	44 27.67	3.042	0.003	1 18 21. 3	1. 36	0. 45	2920
1771		8.9	27.55	3.047	0.003	22. 0	1. 25	0. 45	2833
1772			45 43.66			1 3 45. 6			5958
1773			43.65			47. 9			2669
1774			46 1.20			0 57 0. 6			2921
1775			1.22			2. 4			2624
1776	1964	8.5	48 1.75	3.047	0.003	1 6 11. 4	1. 05	0. 45	3009
1777		8.1	1.46	3.060	0.003	16. 4	0. 99	0. 45	2625
1778			40.06			0 31 50. 4			6098
1779*			40.46			52. 1			5473
1780		8.5	48 42.51	3.050	0.003	0 57 43. 1	0. 99	0. 45	6386
1781		8.2	42.70	3.027	0.003	44. 5	0. 98	0. 44	5650
1782			48 48.63			1 57 3. 2			6099
1783*			49.39			4. 1			5474
1784		8.6	49 28.83	3.051	0.003	0 54 10. 9	0. 92	0. 45	6248
1785			28.98			11. 4			5651
1786		9.0	50 7.75	3.030	0.003	1 50 41. 7	0. 86	0. 44	6100
1787		8.4	7.80	3.045	0.003	41. 7	0. 83	0. 45	2626
1788			31.12			1 11 2. 3			5959
1789			30.87			1. 4			2730
1790		6.9	51 50.41	3.049	0.003	1 0 29. 9	0. 71	0. 45	2922
1791		8.7	50.68	3.041	0.003	30. 5	0. 65	0. 45	2834
1792			52 34.25			1 20 15. 1			3010
1793			34.17			18. 0			2627
1794		8.4	52 35.81	3.046	0.003	1 7 26. 4	0. 65	0. 45	3203
1795			35.84			26. 7			2731
1796	1999	7.4	53 17.93	3.038	0.003	1 27 17. 5	0. 58	0. 45	2923
1797		8.0	18.11	3.061	0.003	17. 2	0. 55	0. 45	5475
1798			45.03			0 30 43. 2			3204
1799			45.46			41. 1			2835
1800		8.6	5 54 2.84	3.056	+0.003	—0 41 31. 2	+0. 52	—0. 45	3011

1761. Bonner Durchm. — 1° N. 1034. — 1767. Dupl. vorangeh. beob.; den vorangeh. wurde auch beob. 1771 u. 59"2, Beob.-N. 2729. — 1768. Dupl. d = 12", vorangeh. beob., Begleiter sehr schwach; scheint um 2" in AR fehlerhaft zu sein. Bessel hat Praecedens 18°67, Lamont dagegen 17°79. — 1769. Dupl. d = 11"0, Begleiter sehr schwach. — 1779. Wurde auch beob. 40°19 u. 49"3, Beob.-N. 6340. — 1783. AR unsicher, Fäden stimmen schl.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1801			5 ^h 54 ^m 2 ^s .71			—0° 41' 32" 4			2628
1802		8.5	55 25.52	3 ^o 33	+0 ^o 002	1 40 59.5	+ 0''40	—0''44	3205
1803			25.81			58.7			5476
1804		8.9	55 52.72	3.070	0.002	0 5 6.0	0.36	0.45	2924
1805			52.73			6.5			2732
1806		9.0	56 26.40	3.050	0.002	0 56 22.4	0.31	0.45	3012
1807			26.46			25.2			2761
1808		8.0	56 52.39	3.059	0.002	0 36 8.2	0.27	0.45	3206
1809			52.46			5.1			2836
1810		8.7	57 39.33	3.067	0.002	0 13 19.8	0.21	0.45	2925
1811			39.35			19.5			2733
1812		7.4	58 23.55	3.035	0.002	1 34 29.9	0.14	0.44	3287
1813			23.63			30.8			2762
1814		8.5	58 36.31	3.046	0.002	1 7 32.7	0.12	0.45	3013
1815			36.27			35.2			5960
1816*			36.29						2629
1817			36.33			36.9			5477
1818			36.26			36.0			5584
1819		8.5	59 11.41	3.060	0.002	0 31 60.4	0.07	0.45	3207
1820			11.40			58.0			2837
1821		9.0	5 59 13.05	3.043	0.002	1 14 44.4	+ 0.07	0.45	2926
1822			13.30			45.5			2763
1823		8.0	6 0 3.31	3.050	0.002	0 57 12.5	0.00	0.45	3288
1824			3.24			12.8			2734
1825		9.0	0 10.28	3.049	0.002	1 0 38.4	— 0.01	0.45	3208
1826			10.29			36.2			2838
1827		8.8	0 33.19	3.068	0.002	0 12 16.6	0.05	0.45	3014
1828			32.93			18.3			2630
1829		8.9	0 57.29	3.052	0.002	0 53 36.3	0.08	0.45	5961
1830			57.18			37.8			2764
1831		8.6	1 1.87	3.027	0.002	1 56 19.7	0.09	0.44	6159
1832			1.95			17.8			5478
1833		8.8	1 12.03	3.044	0.002	1 13 12.6	0.11	0.45	6249
1834			12.09			13.6			5585
1835*		9.0	1 13.11	3.049	0.002	0 59 28.9	0.11	0.45	6341
1836*			13.35			30.9			6444
1837		8.4	1 53.50	3.039	0.002	1 23 55.3	0.17	0.45	6250
1838			53.93			56.6			5479
1839		8.7	1 59.68	3.028	0.002	1 55 13.2	0.17	0.44	2927
1840			59.75			13.3			5586
1841	2065	8.5	3 15.52	3.064	0.002	0 23 12.3	0.29	0.45	3015
1842			15.56			14.5			2631
1843		8.5	3 42.13	3.066	0.002	0 16 51.7	0.32	0.45	3289
1844			41.83			53.5			2735
1845		9.0	6 3 42.18	3.060	+0.002	—0 32 38.4	— 0.32	—0.45	3209

* 1816. In Decl. als Fundamentalstern gebraucht. — 1835. Sehr schwach. — 1836. Sehr schwach, Decl. unsicher, wurde auch 13^h13 und 30^m1 beobachtet, sehr schwach, Beob. Nr. 6533.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1846			6 ^h 3 ^m 42 ^s .04			—0° 32' 38" 8			2765
1847		8.8	3 54.14	3 ^s .059	+0 ^s .002	0 36 6.0	—0" 34	—0" 45	5962
1848			53.80			4. 1			5480
1849		9.0	3 54.53	3.067	0.002	0 12 45. 2	0. 34	0. 45	6160
1850			54.82			45. 3			2839
1851		8.4	4 3.41	3.026	0.002	1 59 7. 8	0. 35	0. 44	6161
1852			3.45			6. 6			5587
1853		8.8	4 6.46	3.067	0.002	0 13 5. 8	0. 36	0. 45	2928
1854			6.70			7. 2			5652
1855*		8.3	4 48.30	3.029	0.002	1 51 34. 6	0. 42	0. 44	3016
1856			48.14			38. 6			2632
1857*		8.5	5 12.00	3.055	0.001	0 44 29. 5	0. 45	0. 45	3290
1858*			12.01			29. 0			6342
1859*			11.88			28. 0			2840
1860*			11.84			28. 0			6534
1861		9.0	5 24.93	3.048	0.001	1 3 4. 5	0. 47	0. 45	3210
1862			24.83			5. 9			2766
1863		8.1	5 36.06	3.042	0.001	1 17 49. 1	0. 49	0. 45	6002
1864			35.91			48. 8			5481
1865		8.8	5 51.59	3.066	0.001	0 16 44. 5	0. 51	0. 45	6162
1866			51.77			44. 0			5588
1867		8.4	6 18.24	3.042	0.001	1 18 19. 7	0. 55	0. 45	2929
1868			18.25			22. 3			5653
1869*		9.0	6 20.11	3.068	0.001	0 9 55. 3	0. 55	0. 45	6251
1870			20.25			57. 9			5589
1871		9.0	6 24.81	3.048	0.001	1 3 43. 6	0. 56	0. 45	3017
1872			24.64			45. 3			5654
1873	2091	9.0	6 51.34	3.051	0.001	0 56 8. 3	0. 60	0. 45	5963
1874			51.60			7. 1			5482
1875		8.8	6 58.25	3.062	0.001	0 28 15. 4	0. 61	0. 45	3291
1876			58.48			15. 9			6445
1877*		9.0	7 3.51	3.048	0.001	1 2 7. 0	0. 62	0. 45	6343
1878			3.49			7. 0			6535
1879		9.0	7 13.77	3.059	0.001	0 34 29. 3	0. 63	0. 45	6344
1880			13.83			30. 3			6446
1881	2097	8.5	7 17.89	3.066	0.001	0 16 24. 9	0. 64	0. 45	3211
1882			17.87			20. 7			5483
1883		8.5	7 17.52	3.031	0.001	1 47 24. 5	0. 64	0. 44	6252
1884			17.70			26. 7			5590
1885		8.5	7 29.26	3.048	0.001	1 1 44. 0	0. 65	0. 45	5964
1886*			29.21			43. 2			2841
1887		9.0	7 55.94	3.035	0.001	1 35 58. 3	0. 69	0. 44	2930
1888			56.01			59. 0			2767
1889	2105	8.7	6 8 24.45	3.061	+0.001	—0 30 21. 7	—0. 74	—0. 45	3018
1890			24.53			24. 0			6536

1855. Zuerst schwach, nachher heller. — 1857. Dupl. d = 5"0, den folgenden beob. — 1858. Dupl. d = 8"0, Mitte beob. — 1859. Dupl. d = 5"0, Mitte beob. — 1860. Dupl. d = 7"5, Mitte beob. — 1869. Fäden stimmen schlecht. — 1877. Fäden stimmen schlecht. — 1886. Wurde auch 29"15 und 45"3 beobachtet, Beob. Nr. 5655.

Nro.	Shj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1891		8.3	6 ^h 8 ^m 29 ^s .22	3°033	+0°001	—1° 40' 59" 9	—0' 74	—0' 44	3212
1892			29.12			59. 8			2736
1893		8.3	8 29.38	3.064	0.001	0 22 45. 8	0. 74	0. 45	3292
1894			29.18			47. 8			6447
1895		7.8	9 6.72	3.040	0.001	1 21 44. 6	0. 80	0. 45	6253
1896			6.74			46. 3			5713
1897		6.5	9 12.88	3.062	0.001	0 27 60. 0	0. 81	0. 45	6345
1898			13.02			59. 3			2842
1899		8.8	10 26.38	3.070	0.001	0 5 39. 7	0. 91	0. 45	2931
1900			26.49			39. 6			6448
1901*		9.3	11 13.64	3.036	0.001	1 32 22. 9	0. 98	0. 44	3019
1902*			13.91			25. 8			2768
1903		9.0	11 40.36	3.034	0.001	1 36 59. 5	1. 02	0. 44	3213
1904			40.45			57. 1			2843
1905		8.5	11 44.71	3.065	0.001	0 19 31. 0	1. 03	0. 45	3293
1906*			44.70			32. 5			2737
1907	2143	7.9	12 47.74	3.041	0.001	1 19 4. 5	1. 12	0. 45	6163
1908			47.65			5. 9			3395
1909		8.8	12 54.01	3.067	0.001	0 14 44. 0	1. 13	0. 45	3214
1910			54.41			42. 0			5484
1911		8.8	12 57.01	3.041	0.001	1 19 57. 0	1. 13	0. 45	3294
1912		7.9	12 59.49	3.052	0.001	0 51 54. 8	1. 14	0. 45	6254
1913			59.66			57. 1			2769
1914			59.67			58. 5			5485
1915		9.0	13 8.90	3.033	0.001	1 40 4. 1	1. 15	0. 44	6346
1916			9.02			4. 1			2844
1917	2148	8.5	13 22.45	3.045	0.001	1 9 26. 2	1. 17	0. 45	6387
1918			22.64			25. 4			5591
1919		8.8	13 35.11	3.035	0.001	1 35 17. 7	1. 19	0. 44	6164
1920			35.01			15. 9			6449
1921		9.0	13 49.39	3.045	0.001	1 10 51. 0	1. 21	0. 45	6255
1922			49.26			51. 6			5592
1923		8.0	13 58.00	3.026	0.001	2 0 9. 9	1. 22	0. 44	6347
1924			57.58			11. 3			2738
1925		8.3	14 2.88	3.043	0.001	1 14 34. 0	1. 23	0. 45	5965
1926			2.65			34. 2			6537
1927		8.3	14 11.53	3.041	0.001	1 18 51. 2	1. 24	0. 45	3215
1928			11.49			51. 1			6538
1929		8.8	14 54.06	3.041	0.001	1 19 44. 6	1. 30	0. 45	6165
1930			54.11			45. 4			2770
1931		8.0	14 59.75	3.045	0.001	1 9 57. 5	1. 31	0. 45	5966
1932			59.70			58. 0			5486
1933		9.0	15 10.91	3.066	0.001	0 16 17. 1	1. 33	0. 45	6256
1934			11.17			17. 2			6450
1935		9.0	6 15 20.85	3.056	+0.001	—0 42 30. 4	—1. 34	—0. 45	6388

1901. Veränderlich; sehr schwach aber beobachtbar. — 1902. Sehr hell, mindestens 8^mo. — 1906. Sehr schwach, Decl. unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1936			6 ^h 15 ^m 20 ^s 9.1			—0° 42' 34" 4			5593
1937		8.0	15 21.05	3 ^o 062	+0 ^o 001	0 28 38. 4	—1" 34	—0" 45	6348
1938			21.11			37. 1			2845
1939		8.7	15 42.84	3.027	0.001	1 58 18. 9	1. 37	0. 44	6257
1940			43.22			20. 2			6586
1941		8.7	15 44.41	3.061	0.001	0 31 13. 9	1. 38	0. 45	6166
1942			44.38			14. 1			6539
1943		8.8	15 44.48	3.037	0.001	1 30 53. 9	1. 38	0. 45	3216
1944			44.42			53. 5			6587
1945	2164	8.5	15 57.10	3.039	0.001	1 26 7. 5	1. 40	0. 45	3295
1946			56.96			9. 7			6451
1947		9.0	15 59.71	3.032	0.001	1 43 36. 5	1. 40	0. 44	5967
1948			59.72			35. 9			5487
1949		8.8	16 1.96	3.033	0.001	1 38 46. 6	1. 40	0. 44	6389
1950			2.08			46. 4			5594
1951		8.8	16 12.94	3.062	0.001	0 26 18. 3	1. 42	0. 45	6349
1952			13.00			18. 5			6540
1953	2173	8.0	16 27 96	3.054	0.001	0 46 23. 6	1. 44	0. 45	2739
1954			27.84			26. 6			6606
1955		9.0	16 32.10	3.039	0.001	1 26 27. 7	1. 45	0. 45	6390
1956			32.40			30. 2			5656
1957		8.8	16 50.34	3.036	0.001	1 32 61. 9	1. 47	0. 44	3217
1958			50.42			59. 6			6452
1959		8.6	16 59.02	3.052	0.001	0 53 28. 4	1. 49	0. 45	6350
1960			59.00			30. 1			2771
1961*		9.0	17 19.80	3.066	0.001	0 17 19. 4	1. 52	0. 45	5968
1962			19.90			18. 5			2846
1963		8.6	17 37.69	3.051	0.001	0 54 37. 4	1. 54	0. 45	3296
1964			37.71			39. 5			5657
1965		8.9	17 48.04	3.040	0.001	1 24 36. 6	1. 56	0. 45	6258
1966*			48.38			38. 6			6453
1967		8.7	17 57.07	3.057	0.001	0 40 48. 8	1. 57	0. 45	6167
1968			56.89			50. 0			5595
1969	2182	7.2	18 13.60	3.041	0.001	1 21 13. 2	1. 59	0. 45	6259
1970*			14.00			12. 6			3396
1971		8.5	18 37.99	3.066	0.001	0 17 31. 9	1. 63	0. 45	3218
1972			38.08			31. 9			5488
1973	2189	6.4	18 52.99	3.052	0.001	0 52 16. 3	1. 65	0. 45	3020
1974			53.08			14. 4			2740
1975	2194	8.3	19 18.22	3.064	0.001	0 23 14. 5	1. 69	0. 45	2932
1976			18.24			15. 5			3430
1977		8.5	19 40.06	3.032	0.001	1 44 37. 1	1. 72		3297
1978			40.12			39. 5		0. 44	5489
1979		9.0	6 19 52.62	3.038	+0.001	—1 29 19. 7	—1. 74		3219
1980			52.71			21. 0		—0. 45	2772

1961. Sehr schwach. — 1966. Nur an 2 Fäden; wurde auch 48^s 22 und 39^s 4 beobachtet, Beob. Nr. 6541. —
1970. Wurde auch 13^s 70 und 14^s 3 beobachtet, Beob. Nr. 5658.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
1981		9.0	6 ^h 20 ^m 3 ^s .20	3 ^s .056	+0 ^s .001	—0° 42' 21" 8	—1" 75	—0" 45	5969
1982			3.13			23. 2			3431
1983		9.0	20 11.83	3.032	0.001	1 45 20. 5	1. 76	0. 44	6168
1984			11.82			20. 3			5596
1985		8.5	20 18.42	3.049	0.001	1 0 7. 7	1. 77	0. 45	6260
1986			18.64			11. 7			5659
1987		6.5	20 19.86	3.039	0.001	1 26 6. 0	1. 78	0. 45	6351
1988			19.89			6. 4			3397
1989		8.8	20 27.19	3.060	0.001	0 31 45. 0	1. 79	0. 45	6169
1990			27.10			45. 1			6454
1991		8.4	20 36.02	3.050	0.001	0 58 47. 4	1. 80	0. 45	6352
1992			36.04			46. 6			6542
1993		6.2	20 52.14	3.068	0.001	0 12 10. 8	1. 82	0. 45	3068
1994			52.14			11. 1			3398
1995		8.7	21 11.24	3.060	0.001	0 32 51. 3	1. 85	0. 45	2933
1996			11.12			51. 8			5970
1997			11.43			53. 4			5490
1998	2208	8.4	21 17.30	3.054	0.001	0 47 43. 1	1. 86	0. 45	3298
1999			17.39			47. 4			5660
2000		9.0	21 20.56	3.032	0.001	1 44 46. 5	1. 87	0. 44	3220
2001			20.69			44. 1			6455
2002		9.0	21 27.82	3.031	0.001	1 47 25. 7	1. 87	0. 44	6261
2003			27.86			26. 8			6588
2004	2214	9.0	21 40.20	3.062	0.001	0 23 37. 5	1. 89	0. 45	6391
2005			40.16			37. 9			6543
2006		8.6	21 58.29	3.057	0.001	0 39 11. 9	1. 92	0. 45	6353
2007			58.46			15. 8			5661
2008		7.9	22 15.95	3.058	0.001	0 38 36. 7	1. 94	0. 45	3021
2009*			15.89			38. 9			5491
2010	2220	8.1	22 16.55	3.037	0.001	1 30 45. 5	1. 95	0. 44	3299
2011			16.58			46. 9			3432
2012		7.3	22 24.35	3.061	0.001	0 29 41. 5	1. 96	0. 45	2934
2013			24.51			44. 3			2670
2014		8.6	23 22.73	3.072	0.001	0 1 0. 3	2. 04	0. 45	3221
2015			22.49			0. 3			2633
2016	2233	8.8	24 4.36	3.066	0.001	0 17 23. 7	2. 10	0. 45	3069
2017			4.26			25. 2			5662
2018		8.8	24 6.35	3.068	0.001	0 11 48. 6	2. 11	0. 45	3300
2019			6.17			49. 3			3433
2020		9.0	24 11.40	3.066	0.001	0 18 25. 2	2. 11	0. 45	6263
2021			11.42			27. 0			6456
2022		8.9	24 26.77	3.056	0.001	0 42 36. 3	2. 13	0. 45	2935
2023			26.86			37. 8			6544
2024		8.6	6 24 32.08	3.053	+0.001	—0 50 55. 7	—2. 14	—0. 45	5971
2025			32.01			55. 9			5714

2009. Wurde auch 15^s56 und 36"8 beobachtet, Beob. Nr. 6262.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2026		9.0	6 ^h 25 ^m 4 ^s .20	3°058	0°000	—0° 37' 14" 2	—2" 19	—0" 44	3301
2027			4.41			15. 7			5663
2028		9.0	25 36.96	3.052	0.000	0 52 4. 3	2. 24	0. 44	3022
2029			37.09			7. 3			3222
2030			37.43			7. 9			2634
2031		8.6	25 41.80	3.072	0.000	0 1 5. 4	2. 24	0. 44	5972
2032			41.77			3. 5			3434
2033	2252	9.0	27 44.91	3.050	0.000	0 58 28. 7	2. 25	0. 44	6170
2034			44.85			28. 4			6457
2035		8.8	26 35.67	3.043	0.000	1 16 3. 5	2. 32	0. 44	2936
2036			35.64			8. 1			5664
2037		9.0	26 36.51	3.033	0.000	1 42 42. 3	2. 32	0. 43	6171
2038			36.46			41. 8			6458
2039		8.5	26 45.48	3.035	0.000	1 36 32. 5	2. 34	0. 43	3302
2040			45.38			33. 7			5715
2041		9.0	26 45.84	3.055	0.000	0 45 0. 8	2. 34	0. 44	3223
2042			46.12			0. 2			5492
2043		5.9	27 17.32	3.046	0.000	1 7 38. 5	2. 38	0. 44	5973
2044			17.14			38. 5			3399
2045		8.4	27 20.24	3.068	0.000	0 10 15. 6	2. 39	0. 44	3070
2046			20.32			16. 6			2741
2047	2261	8.5	27 35.56	3.028	0.000	1 53 58. 6	2. 41	0. 43	6172
2048			35.77			59. 5			2635
2049		9.0	28 22.46	3.051	0.000	0 54 23. 7	2. 48	0. 44	2937
2050			22.38			25. 8			5665
2051		8.3	28 52.58	3.040	0.000	1 24 46. 7	2. 52	0. 44	5974
2052			52.57			48. 0			2773
2053		9.0	29 0.04	3.071	0.000	0 3 13. 0	2. 53	0. 44	3224
2054			0.19			12. 2			5716
2055		9.0	29 9.84	3.053	0.000	0 50 18. 9	2. 55	0. 44	3303
2056			9.82			19. 5			6459
2057	2279	9.0	29 10.69	3.060	0.000	0 32 34. 6	2. 55	0. 44	6173
2058			10.89			34. 2			6545
2059		8.6	29 23.77	3.049	0.000	0 59 52. 3	2. 57	0. 44	3023
2060			23.78			54. 5			2636
2061		8.5	29 26.49	3.036	0.000	1 35 7. 3	2. 57	0. 43	3071
2062*			26.96			8. 1			2671
2063		8.9	29 50.72	3.039	0.000	1 26 23. 6	2. 60	0. 44	2938
2064			50.82			24. 6			2847
2065		9.0	30 19.76	3.037	0.000	1 31 37. 5	2. 65	0. 44	5975
2066			19.77			38. 0			3435
2067	2284	8.9	30 20.05	3.047	0.000	1 3 56. 8	2. 65	0. 44	3304
2068			20.23			60. 0			5493
2069		9.0	6 30 27.15	3.064	0.000	—0 22 23. 5	—2. 66	—0. 44	6174
2070			27.13			24. 1			5666

2062. Nur an 2 Fäden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2071	2286	8.3	6 ^h 30 ^m 32 ^s .76	3 ^s .030	0 ^s .000	—1° 48' 58" 7	—2" 66	—0" 43	6354
2072			32.80			57. 8			3400
2073		8.7	30 39.41	3.027	0.000	1 58 16. 5	2. 67	0. 43	6392
2074			39.26			18. 1			5717
2075		8.9	30 42.27	3.052	0.000	0 53 12. 0	2. 68	0. 44	6264
2076	2298	9.0	42.32			13. 3			5667
2077			48.18	3.048	0.000	1 2 3. 5	2. 69	0. 44	6355
2078*			48.30			4. 3			5597
2079		8.8	30 59.37	3.055	0.000	0 45 49. 5	2. 70	0. 44	6175
2080*			58.83			49. 2			5598
2081	2298	8.4	31 10.84	3.038	0.000	1 31 5. 9	2. 72	0. 44	5976
2082		8.8	10.79			7. 2			2742
2083			17.28	3.070	0.000	0 5 25. 0	2. 73	0. 44	3305
2084			17.66			25. 5			2848
2085		8.3	31 34.00	3.059	0.000	0 34 36. 5	2. 75	0. 44	2939
2086	2310	9.0	34.14			38. 5			2637
2087			44.99	3.040	0.000	1 24 43. 9	2. 77	0. 44	6265
2088			45.17			43. 2			3436
2089		8.3	45.59	3.041	0.000	1 20 15. 1	2. 77	0. 44	3024
2090			45.79			17. 4			5494
2091	2310	8.9	32 11.43	3.028	0.000	1 56 9. 0	2. 81	0. 43	6176
2092		8.8	11.64			10. 0			2672
2093			14.80	3.056	0.000	0 42 45. 0	2. 90	0. 44	3072
2094			15.13			47. 2			2774
2095		7.7	33 26.33	3.042	0.000	1 16 9. 7	2. 92	0. 44	3025
2096	2312	9.0	26.31			13. 6			2743
2097			43.15	3.037	0.000	1 37 6. 0	2. 94	0. 43	2940
2098*			43.12			7. 3			2638
2099		9.0	38.61	3.056	0.000	0 41 34. 5	3. 02	0. 44	3306
2000			38.83			36. 9			2673
2101	2310	8.9	35 15.26	3.049	0.000	0 59 6. 1	3. 07	0. 44	5977
2102		8.8	15.30			6. 4			2775
2103			19.97	3.031	0.000	1 47 12. 2	3. 08	0. 43	6177
2104*			19.87			15. 2			2744
2105		8.8	35 29.89	3.068	0.000	0 10 10. 7	3. 09	0. 44	3026
2106	2310	9.0	30.08			11. 6			2849
2107			16.75	3.041	0.000	1 21 58. 5	3. 16	0. 44	2941
2108			16.89			58. 9			3437
2109		8.8	42.42	3.027	0.000	1 58 45. 6	3. 20	0. 43	3027
2110			42.32			46. 7			2776
2111	2310	7.8	37 15.68	3.044	0.000	1 13 28. 8	3. 25	0. 44	3073
2112		9.3	15.61			30. 4			2639
2113*			38 32.89	3.027	0.000	1 58 26. 4	3. 36	0. 43	2777
2114			45.38	3.060	0.000	—0 33 40. 0	—3. 38	—0. 44	2942
2115		8.0	6 38 45.45			39. 8			2674

2078. Sehr schwach. — 2080. Fäden stimmen schlecht. — 2098. Sehr schwach. — 2104. Sehr schwach. —
2113. Bonner Durchm. — 1° Nr. 1360.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2116		8.8	6 ^h 38 ^m 54 ^s .33	3.027	0.000	—1° 58' 10".9	—3" 39	—0" 43	3225
2117			54.54			8. 6			2850
2118		9.0	39 6.18	3.065	0.000	0 20 19. 7	3. 41	0. 44	3028
2119			6.47			22. 5			5495
2120		8.7	39 10.85	3.042	0.000	1 18 6. 3	3. 41	0. 44	3074
2121			11.00			9. 6			5599
2122	2359	7.6	39 28.31	3.059	0.000	0 35 13. 3	3. 44	0. 44	5978
2123			28.07			16. 9			2640
2124	2360	8.6	39 43.75	3.037	0.000	1 33 19. 5	3. 46	0. 44	6178
2125			43.52			20. 5			5600
2126		9.0	40 4.71	3.070	0.000	0 4 26. 4	3. 49	0. 44	2943
2127			4.70			26. 4			2778
2128		9.0	40 14.18	3.027	0.000	1 59 8. 5	3. 50	0. 43	3226
2129			14.47			9. 3			2851
2130		9.0	40 17.73	3.056	0.000	0 43 5. 3	3. 51	0. 44	6179
2131			18.07			7. 8			5496
2132		9.0	41 0.90	3.029	0.000	1 52 15. 0	3. 57	0. 43	3075
2133			0.99			18. 7			5668
2134		8.8	41 4.59	3.045	0.000	1 10 17. 2	3. 58	0. 44	6180
2135			4.88			18. 3			5601
2136		9.0	41 6.84	3.049	0.000	1 0 30. 9	3. 58	0. 44	5979
2137			6.83			29. 7			3438
2138		9.0	41 24.79	3.044	0.000	1 12 51. 7	3. 60	0. 44	3307
2139			24.46			54. 4			2779
2140		8.5	41 26.26	3.056	0.000	0 42 49. 2	3. 61	0. 44	3029
2141*			25.86			53. 7			2641
2142		9.0	41 50.12	3.029	0.000	1 51 20. 8	3. 64	0. 43	3227
2143			49.92			19. 2			5497
2144		6.7	41 58.81	3.045	0.000	1 10 52. 1	3. 65	0. 44	6266
2145			59.07			53. 5			3401
2146		8.9	41 59.81	3.052	0.000	0 54 46. 4	3. 65	0. 44	2944
2147			60.13			46. 9			2852
2148			60.03			45. 9			3439
2149		7.7	42 2.89	3.034	0.000	1 40 54. 6	3. 66	0. 43	6356
2150			2.93			54. 5			3609
2151			42 9.76	3.037	0.000	1 31 31. 7	3. 67	0. 44	5980
2152			9.74			31. 3			2745
2153		8.5	42 47.28	3.066	0.000	0 18 49. 2	3. 72	0. 44	6181
2154			47.21			49. 0			5498
2155		9.0	43 2.61	3.063	0.000	0 24 48. 5	3. 74	0. 44	3308
2156			2.62			51. 5			5669
2157		8.8	43 5 06	3.070	0.000	0 4 12. 4	3. 75	0. 44	6357
2158			4.79			11. 9			5602
2159		8.0	43 23.93	3.045	0.000	—1 11 57. 6	—3. 77	—0. 44	3030
2160			24.13			60. 7			2746
2141. Sehr schwach.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2161*	2393	9.0	6 ^h 43 ^m 37 ^s .21	3.026	0.000	— 1° 58' 51" 1	— 3" 79	— 0" 43	3076
2162			37.44			50. 2			2780
2163		9.0	43 52.49	3.036	0.000	1 35 19. 3	3. 82	0. 44	3228
2164			52.62			17. 9			3440
2165		8.8	44 3.21	3.062	0.000	0 26 53. 0	3. 83	0. 44	6182
2166			3.23			54. 5			2642
2167		9.0	44 7.56	3.064	0.000	0 21 54. 9	3. 84	0. 44	2945
2168			7.71			57. 8			5670
2169		6.7	44 26.86	3.064	0.000	0 23 26. 0	3. 87	0. 44	5981
2170			27.09			27. 0			3402
2171		9.0	44 43.97	3.069	0.000	0 6 54. 3	3. 89	0. 44	3309
2172			44.03			53. 1			2853
2173		8.5	45 2.42	3.031	— 0.001	1 48 53. 4	3. 91	0. 43	6183
2174			2.45			54. 5			5603
2175		8.9	45 20.13	3.038	0.001	1 30 25. 7	3. 94	0. 44	3229
2176			20.35	3.038	0.001	26. 2			2781
2177		9.0	45 39.63			1 29 48. 0	3. 97	0. 44	3031
2178			39.66	3.027	0.001	50. 8			3441
2179		9.0	45 39.10			1 58 47. 3	3. 97	0. 43	6267
2180*			39.25			47. 5			5499
2181		9.0	45 41.66	3.069	0.001	0 9 27. 3	3. 97	0. 44	6358
2182		8.7	45 46.72	3.069	0.001	0 8 52. 8	3. 98	0. 44	6184
2183			46.86			53. 8			6268
2184			47.04			56. 2			5671
2185			47.01			52. 2			5718
2186	2393	8.8	45 57.38	3.060	0.001	0 31 46. 1	3. 99	0. 44	3310
2187			57.39			47. 3			2643
2188*		9.3	46 1.11	3.043	0.001	1 15 57. 6	4. 00	0. 44	5604
2189		9.0	46 3.75	3.044	0.001	1 14 46. 9	4. 00	0. 44	2946
2190		9.0	46 27.32	3.036	0.001	1 33 58. 1	4. 04	0. 44	3230
2191			27.48			55. 9			2854
2192*		9.4	46 41.29	3.072	0.001	0 0 29. 6	4. 06	0. 44	5672
2193		9.0	47 17.72	3.053	0.001	0 49 59. 9	4. 11	0. 44	3032
2194			17.79			62. 2			5500
2195		8.8	47 20.06	3.064	0.001	0 22 12. 5	4. 11	0. 44	3077
2196	2393		20.16			13. 2			2782
2197		9.0	47 23.78	3.069	0.001	0 8 29. 9	4. 12	0. 44	3311
2198			23.80			29. 1			3442
2199		8.5	47 31.01	3.069	0.001	0 9 38. 9	4. 13	0. 44	5982
2200			30.99			40. 3			2747
2201		9.0	47 33.75	3.059	0.001	0 34 43. 4	4. 13	0. 44	6185
2202			33.96			45. 1			5673
2203		8.8	47 35.46	3.066	0.001	0 18 2. 6	4. 13	0. 44	6269
2204*			35.28			4. 3			5605
2205		9.0	6 47 49.67	3.071	— 0.001	— 0 2 38. 3	— 4. 16	— 0. 44	6359

2161. Sehr schwach. — 2180. Es geht ein hellerer Stern circa 3' südlicher voran. — 2188. Bonner Durchm. — 1° Nr. 1420. — 2192. Bonner Durchm. +0° Nr. 1676. — 2204. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2206			6 ^h 47 ^m 49 ^s .50			—0° 2' 38''6			6460
2207		8.8	47 49.63	3.057	—0.001	1 40 1.3	—4''16	—0''43	6393
2208			49.66			1.2			5501
2209		9.0	47 52.62	3.062	0.001	0 28 33.4	4. 16	0.44	3231
2210			52.48			35.5			6546
2211		9.0	48 3.27	3.038	0.001	1 30 10.6	4. 17	0.44	6394
2212		6.4	48 3.64	3.050	0.001	0 58 23.2	4. 17	0.44	2644
2213			3.44			21.8			6607
2214		9.0	48 5.68	3.038	0.001	1 29 31.3	4. 18	0.44	2947
2215			5.73			33.9			2855
2216			5.42			35.2			5719
2217			5.62			32.4			6589
2218		9.0	48 14.14	3.066	0.001	0 17 52.0	4. 19	0.44	6360
2219			14.10			50.9			3443
2220		6.7	48 22.73	3.036	0.001	1 36 5.5	4. 20	0.44	5983
2221			22.78			3.6			3610
2222		8.5	48 28.17	3.046	0.001	1 7 39.0	4. 21	0.44	6270
2223			28.25			37.8			6461
2224		9.0	48 28.91	3.052	0.001	0 54 55.7	4. 21	0.44	6547
2225			28.69			55.5			6590
2226*		9.2	48 29.81	3.035	0.001	1 36 34.5	4. 21	0.44	5984
2227*		8.5	48 34.35	3.044	0.001	1 13 13.1	4. 22	0.44	6361
2228			34.39			13.6			2783
2229		7.9	49 34.44	3.040	0.001	1 25 36.5	4. 30	0.44	3033
2230			34.44			39.0			2645
2231		9.0	49 46.94	3.053	0.001	0 49 33.6	4. 32	0.44	3232
2232			46.98			31.6			5502
2233		8.5	50 0.54	3.053	0.001	0 50 54.3	4. 34	0.44	3078
2234			0.48			55.8			2748
2235		9.0	50 1.39	3.056	0.001	0 42 40.7	4. 34	0.44	2948
2236			1.50			40.0			3444
2237		8.8	50 14.66	3.067	0.001	0 15 50.9	4. 36	0.44	3312
2238			14.47			51.8			2856
2239		9.0	50 23.64	3.055	0.001	0 45 22.1	4. 37	0.44	6362
2240			23.57			23.8			2784
2241		9.0	50 42.23	3.030	0.001	1 51 31.4	4. 40	0.43	6395
2242			42.41			31.2			5674
2243		9.0	50 49.54	3.070	0.001	0 4 37.3	4. 41	0.44	6363
2244			49.46			37.6			5606
2245*		9.2	50 54.34	3.055	0.001	0 45 22.3	4. 42	0.44	6271
2246		9.0	51 2.44	3.047	0.001	1 7 49.7	4. 43	0.44	3233
2247			2.53			51.3			5720
2248		8.8	51 7.30	3.045	0.001	1 12 39.9	4. 44	0.44	3034
2249			7.22			41.0			3611
2250		8.8	6 51 57.61	3.064	—0.001	—0 21 49.8	—4. 51	—0.44	3313
2226. Bonner Durchm. — 1° Nr. 1448. — 2227. Nur an 2 Fäden. — 2245. Bonner Durchm. — 0° Nr. 1565.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2251*	2452	9.0	6 ^h 51 ^m 57 ^s .73	3 ^s .068	—0 ^s .001	—0° 21' 54" 9	—4" 51	—0" 44	2646
2252			52 0.44			0 10 59. 8			6186
2253			0.49			61. 3			2785
2254			52 13.23			1 27 7. 9			2949
2255*			13.19			12. 8			2749
2256	8.9	9.0	52 17.14	3.053	0.001	0 49 58. 5	4 54	0. 44	3234
2257			17.16			55. 5			2857
2258			52 29.57			1 40 19. 1			3079
2259			29.64			19. 2			3553
2260			52 55.06			1 22 16. 1			3314
2261	8.8	9.0	54.99	3.053	0.001	20. 1	4 62	0. 44	5721
2262			53 17.15			0 52 0. 2			3035
2263			17.29			1. 6			6462
2264*			53 18.14			—0 20 31. 8			5985
2265*			53 32.09			+0 7 31. 0			5503
2266*	8.8	9.0	53 33.93	3.031	0.001	—1 50 15. 2	4 64	0. 43	6364
2267			34.04			16. 6			5722
2268			53 35.44			0 15 37. 8			6272
2269			35 42			37. 9			5675
2270			53 43.27			1 55 53. 3			2950
2271	8.3	9.0	43.62	3.065	0.001	56. 1	4 69	0. 44	5676
2272*			54 4.39			0 21 8. 5			3235
2273*			4.50			7. 4			2786
2274			54 33.91			0 29 43. 5			3080
2275			33.72			44. 3			6396
2276*	2478	8.8	33.97	3.067	0.001	—	4 75	0. 44	2647
2277			33.75			43. 3			3445
2278			54 45.10			0 14 43. 0			3315
2279			44.95			44. 2			6273
2280			45.08			44. 7			2750
2281	9.0	9.0	54 52.32	3.053	0.001	0 51 23. 0	4 76	0. 44	5986
2282			52.38			23. 1			2858
2283			54 58.30			1 58 48. 3			6187
2284			58.15			50. 4			3554
2285			55 14.37			0 16 30. 7			6365
2286	7.2	8.9	14.69	3.069	0.001	32. 3	4 80	0. 43	3612
2287*			55 22.91			0 11 31. 8			6366
2288			23.16			33. 9			5608
2289			55 32.49			1 10 5. 5			5987
2290*			32.46			6. 6			2675
2291	2490	9.0	55 32.62	3.051	0.001	0 57 16. 5	4 81	0. 43	6188
2292			32.51			19. 8			5723
2293			56 3.72			1 49 59. 6			2951
2294			3.71			61. 9			2648
2295			6 56 9.86			—1 28 15. 7			3036

2251. Sehr schwach, beide Coordinaten unsicher. — 2255. Schwach u. mangelh. eingestellt. — 2264. Wurde auch 18^m 11 u. 33^m 3 beobachtet, Beob. Nr. 5607. — 2265. Bonn. Durchm. +0° Nr 1747. — 2266. Etwas südl. ist ein Stern 9^m 5. — 2272. Dupl. d. vorangeh. beobachtet. — 2273. Dupl. d. = 6" 0, Pos. = 120°, den vorangeh. u. um 0^m 1 helleren beobachtet. — 2276. Als Fundamentalstern in Decl. gebraucht — 2287. Sehr schwach. — 2290. Nur an 2 Fkdn.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2296			6 ^h 56 ^m 9 ^s .75			—1° 28' 18" 9			2787
2297		9.0	56 33.95	3° 027	—0° 001	2 1 19. 9	—4" 90	—0" 42	3236
2298			34.31			18. 7			2859
2299		8.7	56 39.09	3.031	0.001	1 51 3. 8	4. 91	0. 42	3081
2300			39.12			6. 0			2751
2301		8.9	56 46.93	3.071	0.001	0 1 54. 6	4. 92	0. 43	3316
2302			47.29			58. 9			5677
2303	2498	8.7	57 0.71	3.030	0.001	1 52 37. 3	4. 94	0. 42	5988
2304			0.48			37. 7			3446
2305	2501	7.7	57 18.93	3.064	0.001	0 22 32. 1	4. 96	0. 43	3037
2306			18.96			32. 0			3403
2307		8.7	57 26.16	3.052	0.001	0 55 4. 9	4. 97	0. 43	2952
2308			26.18			3. 6			3613
2309		8.8	57 50.19	3.062	0.001	0 28 7. 3	5. 01	0. 43	3237
2310			50.30			6. 9			5504
2311		8.5	57 56.03	3.029	0.001	1 55 4. 9	5. 02	0. 42	3317
2312*			56.13			6. 3			3555
2313		9.0	58 22.08	3.066	0.001	0 17 31. 8	5. 05	0. 43	5989
2314			22.06			31. 4			2788
2315		8.6	58 26.23	3.038	0.001	1 29 12. 6	5. 06	0. 43	6189
2316			25.85			16. 0			2752
2317		8.9	58 26.87	3 035	0.001	1 38 4. 3	5. 06	0. 43	6274
2318			26.73			4. 0			3447
2319*		9.0	58 39.02	3.036	0.001	1 35 55. 1	5. 08	0. 43	6367
2320			39.41			55. 1			2860
2321		7.9	58 48.33	3.057	0.001	0 40 47. 5	5. 09	0. 43	3082
2322			48.49			47. 5			2649
2323*		8.8	58 59.66	3.041	0.001	1 22 27. 2	5. 11	0. 43	3238
2324			59.66			27. 7			5678
2325		7.9	59 10.29	3.059	0.001	0 35 60. 2	5. 12	0. 43	2953
2326			10.33			59. 4			3404
2327		8.8	59 11.98	3.027	0.001	2 1 10. 4	5. 12	0. 42	5990
2328			11.71			12. 2			5724
2329		8.4	59 17.05	3.050	0.001	1 1 3. 8	5. 13	0. 43	3318
2330			17.21			4. 2			3556
2331		8.8	59 23.80	3.042	0.001	1 19 25. 1	5. 14	0. 43	3038
2332			23.86			29. 1			5679
2333		9.0	59 29.53	3.051	0.001	0 57 11. 0	5. 15	0. 43	6190
2334			29.42			12. 2			5725
2335		8.0	59 31.00	3.053	0.001	0 49 32. 3	5. 15	0. 43	6275
2336			30.75			33. 2			2650
2337	2521	8.8	59 51.99	3.034	0.001	1 41 7. 9	5. 18	0. 42	6276
2338			52.02			8. 1			2789
2339	2520	8.8	6 59 52.24	3.064	—0.001	—0 23 41. 0	—5. 18	—0. 43	6191
2340			51.93			40. 8			2753

2312. Sehr schwach. — 2319. Sehr schwach. — 2323. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Paec.	Var. sec.	Declination 1875.	Paec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2341		9.0	7 ^h 0 ^m 35.77	3.041	—0.001	—1° 21' 39".4	—5" 24	—0" 43	3239
2342			35.82			40. 8			6548
2343		8.5	1 3.22	3.042	0.001	1 20 37. 6	5. 28	0. 43	3319
2344			3.44			39. 4			2790
2345		8.5	1 5.92	3.036	0.001	1 37 59. 2	5. 28	0. 43	2954
2346			6.11			58. 3			2861
2347*		9.5	1 18.98	3.053	0.001	0 49 50. 3	5. 30	0. 43	6463
2348		8.8	1 41.34	3.056	0.001	0 44 40. 8	5. 33	0. 43	3039
2349			41.18			43. 2			3448
2350*		8.8	1 52.99	3.068	0.001	0 13 32. 9	5. 35	0. 43	5991
2351			53.05			32. 1			3614
2352		9.0	2 2.06	3.048	0.001	1 5 28. 0	5. 36	0. 43	6192
2353			2.32			28. 9			6464
2354		8.9	2 11.53	3.049	0.001	1 1 44. 9	5. 38	0. 43	6277
2355			11.58			46. 7			5726
2356	2542	9.0	2 19.80	3.065	0.001	0 20 42. 7	5. 39	0. 43	3240
2357			19.60			43. 4			6549
2358	2543	8.5	2 27.43	3.037	0.001	1 34 51. 8	5. 40	0. 43	3083
2359			27.38			51. 8			3557
2360		8.6	3 14.72	3.046	0.001	1 9 50. 5	5. 46	0. 43	3040
2361			14.65			52. 5			3449
2362		8.7	3 50.34	3.035	0.001	1 41 10. 2	5. 51	0. 43	3084
2363			50.47			8. 8			6465
2364		8.3	3 51.28	3.061	0.001	0 29 12. 4	5. 51	0. 43	3320
2365			51.15			14. 2			3634
2366	2563	8.2	4 19.96	3.035	0.001	1 38 27. 2	5. 56	0. 43	3241
2367			20.05			27. 3			3558
2368	2567	8.8	5 0.36	3.068	0.002	0 12 47. 6	5. 61	0. 42	5992
2369			0.36			48. 2			3450
2370		8.9	5 0.15	3.040	0.002	1 25 0. 7	5. 61	0. 42	6193
2371			0.09			3. 4			5727
2372		6.4	5 0.46	3.070	0.002	0 5 51. 0	5. 61	0. 42	6278
2373			0.27			50. 4			3405
2374		8.5	5 9.14	3.054	0.002	0 49 38. 1	5. 62	0. 42	3041
2375			8.97			37. 3			3615
2376			9.17			37. 9			8635
2377		8.7	5 14.25	3.046	0.002	1 8 57. 8	5. 63	0. 42	3321
2378			14.27			58. 9			6466
2379		8.8	5 14.12	3.032	0.002	1 48 46. 3	5. 63	0. 41	6368
2380			14.27			48. 2			6550
2381		4.2	5 28.98	3.066	0.002	0 17 16. 5	5. 65	0. 42	3085
2382			29.00			15. 8			3559
2383		8.8	5 45.10	3.049	0.002	1 3 43. 0	5. 67	0. 42	6194
2384			44.99			46. 6			6591
2385		8.8	7 5 45.03	3.045	—0.002	—1 13 44. 6	—5. 67	—0. 42	3242

2347. Bonner Durchm. — 0° Nr. 1606. — 2350. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2386			7 ^h 5 ^m 45 ^s .09			—1° 13' 44" 5			6551
2387		8.7	5 59.51	3° 037	—0 ^s .002	1 34 16. 2	—5" 69	—0" 42	6279
2388			59.76			14. 7			3451
2389		8.8	6 13.12	3.065	0.002	0 21 5. 7	5. 71	0. 42	3322
2390			13.01			5. 8			6467
2391*		9.0	6 14.55	3.062	0.002	0 28 17. 7	5. 72	0. 42	5993
2392			14.41			22. 2			5728
2393*		9.0	6 14.43	3.062	0.002	0 28 19. 1	5. 72	0. 42	6280
2394*			14.17			19. 5			6552
2395		8.0	6 54.79	3.071	0.002	0 2 58. 5	5. 77	0. 42	3042
2396			54.80			59. 1			3616
2397		9.0	7 1.87	3.052	0.002	0 54 40. 2	5. 78	0. 42	3243
2398			2.15			39. 9			3560
2399		9.0	7 15.71	3.031	0.002	1 52 1. 6	5. 80	0. 41	5994
2400			15.62			2. 1			3636
2401		9.0	7 26.41	3.071	0.002	0 3 25. 9	5. 82	0. 42	6195
2402			26.30			25. 3			3452
2403		9.0	7 32.10	3.050	0.002	0 59 19. 2	5. 82	0. 42	3323
2404			32.06			21. 1			5729
2405		8.5	8 8.96	3.037	0.002	1 33 45. 9	5. 88	0. 42	3086
2406			8.96			46. 2			6468
2407		9.0	8 10.08	3.043	0.002	1 18 18. 8	5. 88	0. 42	5995
2408			10.00			19. 6			6553
2409		8.2	8 29.57	3.046	0.002	1 9 40. 1	5. 90	0. 42	3043
2410*			29.37			42. 1			3406
2411	2600	8.7	8 38.93	3.030	0.002	1 52 30. 8	5. 92	0. 41	3244
2412			38.99			31. 1			3637
2413		8.8	9 7.31	3.034	0.002	1 44 26. 1	5. 96	0. 41	3324
2414			7.43			27. 7			3561
2415		8.5	9 7.60	3.051	0.002	0 57 26. 7	5. 96	0. 42	6196
2416			7.35			24. 1			3617
2417		8.0	9 15.13	3.036	0.002	1 38 33. 9	5. 97	0. 42	6281
2418			15.02			33. 8			6469
2419		8.8	9 19.69	3.055	0.002	0 46 58. 6	5. 97	0. 42	3087
2420			19.77			56. 4			3453
2421		9.0	9 23.73	3.063	0.002	0 24 27. 3	5. 98	0. 42	6197
2422			23.77			29. 1			5730
2423		8.6	10 26.24	3.041	0.002	1 24 50. 6	6. 07	0. 42	3245
2424			26.14			50. 6			3638
2425		8.3	10 41.64	3.042	0.002	1 22 3. 0	6. 09	0. 42	3098
2426			41.42			3. 4			3407
2427			41.44			4. 8			3562
2428	2616	8.7	10 59.04	3.037	0.002	1 34 7. 3	6. 11	0. 42	3325
2429			58.97			7. 3			3454
2430		8.7	7 11 25.47	3.043	—0.002	—1 19 36. 8	—6. 15	—0. 42	3044

2391. 2393. Obgleich in der Bonner Durchm. getrennt, scheinen diese 2 Sterne identisch zu sein; Bessel u. Struve stimmen mit uns überein. — 2394. Schien sehr eng dupl. zu sein; ist 1043 der Mens. micr.
2410. Ausserst schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2431			7 ^h 11 ^m 25 ^s .73			—1° 19' 39" 6			6470
2432*		9.0	11 29.45	3 ^h 036	—0 ^h 002	1 37 34. 1	—6" 16	—0" 42	3246
2433			29.79			34. 4			6554
2434		8.7	11 32.76	3.034	0.002	1 45 24. 3	6. 16	0. 41	5996
2435			32.32			23. 0			6592
2436		8.8	11 33.96	3.058	0.002	0 37 60. 0	6. 16	0. 42	6198
2437			33.73			59. 3			3639
2438		8.8	12 33.02	3.046	0.002	1 10 45. 3	6. 24	0. 42	3326
2439			33.05			47. 0			3618
2440	2630	9.0	12 50.15	3.033	0.002	1 47 13. 9	6. 27	0. 41	5997
2441			50.03			17. 7			5731
2442		8.3	12 50.44	3.041	0.002	1 25 45. 6	6. 27	0. 42	6199
2443			50.45			45. 6			3408
2444		8.3	12 55.58	3.070	0.002	0 6 27. 4	6. 27	0. 42	6282
2445			55.76			26. 0			3563
2446		8.7	13 11.01	3.057	0.002	0 40 51. 7	6. 29	0. 42	3247
2447			11.15			49. 5			6471
2448		8.7	13 30.00	3.046	0.002	1 11 18. 9	6. 32	0. 42	6200
2449			29.96			19. 5			6555
2450		8.5	13 29.80	3.048	0.002	1 5 24. 7	6. 32	0. 42	3045
2451			29.57			27. 3			3640
2452		9.0	14 10.93	3.039	0.002	1 29 42. 7	6. 38	0. 42	5998
2453			10.83			43. 9			3455
2454		8.7	14 14.16	3.051	0.002	0 58 33. 8	6. 38	0. 42	3327
2455			14.22			36. 1			3564
2456		8.2	14 15.63	3.042	0.002	1 21 54. 8	6. 38	0. 42	6283
2457*			15.60			55. 8			3409
2458		8.0	14 24.17	3.058	0.002	0 36 57. 7	6. 40	0. 42	6201
2459			24.37			57. 1			3619
2460		8.8	14 47.90	3.056	0.002	0 44 32. 6	6. 43	0. 42	3088
2461			48.02			32. 3			3641
2462		8.7	14 50.08	3.035	0.002	1 39 12. 7	6. 43	0. 42	3046
2463			50.16			12. 6			6472
2464		9.0	14 51.03	3.069	0.002	0 7 47. 8	6. 43	0. 42	6369
2465			51.15			49. 8			5732
2466		9.0	15 53.92	3.036	0.002	1 38 12. 1	6. 52	0. 42	3099
2467			53.60			10. 8			3456
2468		9.0	16 40.33	3.067	0.002	0 13 54. 8	6. 58	0. 42	3047
2469			40.89			56. 1			3565
2470		9.0	17 18.17	3.031	0.002	1 52 19. 2	6. 64	0. 41	3248
2471			18.27			19. 0			3457
2472		9.0	17 22.82	3.037	0.002	1 35 39. 5	6. 64	0. 42	3328
2473			22.86			39. 3			3620
2474		9.0	7 17 22.37	3.032	—0.002	—1 49 60. 0	—6. 64	—0. 41	6202
2475			22.47			59. 3			3642

2432. Sehr schwach. — 2457. An 3 Fäden, verschwand in Wolken.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2476		9.0	7 ^h 17 ^m 26 ^s .75	3.045	—0.002	—1° 14' 46'' 9	—6'' 65	—0'' 42	6284
2477			26.38			48. 0			6473
2478		8.9	17 49.20	3.045	0.002	1 13 56. 9	6. 68	0. 42	6203
2479			49.39			56. 4			3566
2480		9.0	18 17.96	3.068	0.002	0 12 30. 4	6. 72	0. 42	3249
2481*			17.80			28. 8			3458
2482		8.9	18 25.49	3.050	0.002	1 0 10. 4	6. 73	0. 42	5999
2483			25.26			13. 3			5733
2484			25.18			11. 2			6556
2485		8.9	18 32.70	3.039	0.002	1 31 16. 7	6. 74	0. 42	3329
2486			32.75			16. 8			3643
2487		8.6	19 25.12	3.062	0.002	0 27 55. 0	6. 81	0. 42	6000
2488			24.81			54. 8			3621
2489		7.7	19 39.00	3.028	0.002	2 0 1. 8	6. 83	0. 41	3048
2490			39.04			3. 2			6474
2491		9.0	19 40.77	3.070	0.002	0 6 57. 6	6. 83	0. 42	3250
2492			41.01			55. 0			3644
2493		8.0	20 11.36	3.068	0.002	0 13 18. 4	6. 87	0. 42	3089
2494			11.13			19. 1			6557
2495		8.7	20 16.65	3.030	0.002	1 55 59. 7	6. 88	0. 41	3100
2496			16.66			59. 7			3459
2497	2689	8.8	20 22.14	3.065	0.002	0 21 10. 1	6. 89	0. 42	3330
2498			22.05			12. 7			5734
2499		9.0	20 30.38	3.044	0.002	1 18 15. 6	6. 90	0. 42	6204
2500			30.01			16. 2			6475
2501		8.9	20 37.52	3.046	0.002	1 12 13. 3	6. 91	0. 42	6205
2502			37.95			12. 2			6594
2503*		9.0	20 37.71	3.043	0.002	1 21 44. 8	6. 91	0. 42	6370
2504			37.62			47. 0			6558
2505		9.0	20 38.16	3.032	0.002	1 51 2. 9	6. 91	0. 41	6285
2506			37.95			2. 7			6593
2507		8.8	20 55.25	3.069	0.002	0 10 8. 5	6. 93	0. 42	6286
2508*			55.21			9. 2			3622
2509		8.7	21 25.30	3.051	0.002	0 58 19. 4	6. 97	0. 42	3049
2510			25.52			20. 9			3567
2511		9.0	21 40.16	3.042	0.002	1 24 12. 3	7. 00	0. 42	6001
2512			39.84			11. 3			3645
2513		8.7	21 46.80	3.042	0.002	1 23 28. 8	7. 00	0. 42	3090
2514			46.67			25. 6			3331
2515			46.83			27. 7			3460
2516		9.0	22 9.73	3.052	0.002	0 55 21. 6	7. 04	0. 42	3251
2517			9.64			21. 5			6476
2518		8.8	22 12.94	3.061	0.002	0 30 50. 4	7. 04	0. 42	6206
2519			13.17			50. 3			5735
2520		9.0	7 22 32.18	3.041	—0.002	—1 26 12. 0	—7. 07	—0. 42	3101

2481. Sehr schwach. — 2503. Sehr schwach. — 2508. Decl. etwas unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2521			7 ^h 22 ^m 31 ^s .84			—1° 26' 13'' 0			6559
2522		9.0	22 40.08	3.059	—0.002	0 37 31.5	—7'' 08	—0'' 42	6287
2523			40.08			31.1			6595
2524		8.7	22 41.78	3.050	0.002	1 0 34.7	7. 08	0. 42	3050
2525			41.86			38.4			6608
2526		9.0	22 42.48	3.038	0.002	1 34 9.1	7. 08	0. 42	3332
2527			42.46			8.9			6371
2528			42.32			9.0			6477
2529		9.0	22 55.79	3.037	0.002	1 35 17.5	7. 10	0. 42	6397
2530			55.82			17.9			6596
2531		6.5	22 59.47	3.036	0.002	1 38 59.5	7. 10	0. 42	3252
2532			59.50			58.7			3410
2533		8.7	23 24.04	3.056	0.002	0 44 20.5	7. 14	0. 42	3091
2534			24.06			18.4			3646
2535*		9.0	23 29.03	3.065	0.002	0 20 52.2	7. 16	0. 42	3461
2536			29.18			55.0			6609
2537		8.8	23 33.45	3.045	0.002	1 14 28.9	7. 15	0. 42	6288
2538*			33.27			29.3			6560
2539		9.0	24 7.98	3.064	0.002	0 22 18.8	7. 20	0. 42	6207
2540*			8.14			18.4			6398
2541			8.02			19.8			3799
2542*			7.76			20.9			6610
2543*	2722	8.5	24 24.34	3.053	0.002	0 51 39.4	7. 22	0. 42	3051
2544			24.40			41.1			3623
2545		8.2	24 40.87	3.031	0.002	1 54 16.3	7. 24	0. 41	3102
2546			40.52			17.2			3411
2547	2724	7.5	24 55.86	3.053	0.002	0 51 53.3	7. 26	0. 42	3253
2548			56.06			53.5			3568
2549*	2732	9.0	25 31.19	3.067	0.003	0 15 43.7	7. 31	0. 41	3333
2550*			31.33			42.4			3462
2551		9.0	25 55.76	3.070	0.003	0 7 22.6	7. 34	0. 41	6289
2552			55.91			20.0			3647
2553		8.3	26 3.62	3.067	0.003	0 15 8.2	7. 35	0. 41	3092
2554			3.38			9.8			3412
2555		9.0	26 16.36	3.031	0.003	1 54 18.9	7. 36	0. 40	3254
2556			16.21			19.2			3800
2557		8.8	26 28.80	3.039	0.003	1 32 30.4	7. 39	0. 41	6290
2558			28.88			30.2			3624
2559		7.7	26 30.64	3.034	0.003	1 46 6.5	7. 39	0. 41	3052
2560			30.68			9.0			3569
2561		8.8	26 57.33	3.043	0.003	1 20 43.8	7. 43	0. 41	3103
2562			57.28			42.3			3463
2563		9.0	27 4.94	3.052	0.003	0 54 21.9	7. 44	0. 41	3334
2564			4.95			20.9			3648
2565		9.0	7 27 44.38	3.049	—0.003	—1 4 34.1	—7. 49	—0. 41	6208

2535. Sehr schwach. — 2538. Nur an 2 Fäden. — 2540. Wolken. — 2542. Sehr hell für 9^mo. — 2543. Dupl. den vorangehenden u. schwächeren beob. — 2549. Dupl. d = 1''5. — 2550. Dupl. d = 3''0, Mitte beobachtet.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2566	2749	8.9	7 ^h 27 ^m 44 ^s .27	3.056	—0.003	—1° 4' 35'' 3	— 7'' 50	—0'' 41	6478
2567			27 54.87			0 44 20.6			3255
2568			54.74			20.3			3625
2569			27 58.93			1 2 54.2			3093
2570		8.2	58.81	3.050	0.003	55.5	7.51	0.41	3413
2571			28 42.55			2 4 10.0			3053
2572			42.41			12.5			3464
2573			29 48.32			0 15 17.6			3104
2574		9.0	47.88	3.067	0.003	17.0	7.66	0.41	3649
2575			30 9.91			1 37 33.2			3256
2576			9.90			31.6			3465
2577			30 51.67			0 55 14.1			3054
2578		8.3	51.48	3.052	0.003	14.6	7.74	0.41	3414
2579			31 1.93			1 28 32.2			6209
2580			1.81			32.2			6479
2581			1.69			33.2			6597
2582		8.8	31 9.90	3.057	0.003	0 42 40.9	7.77	0.41	6291
2583			9.68			39.0			3650
2584			31 9.93			1 45 27.8			4061
2585			9.96			30.7			3570
2586		8.5	31 13.51	3.049	0.003	1 3 47.4	7.78	0.41	3257
2587			13.66			45.8			6561
2588			31 19.89			0 9 31.2			6372
2589			19.90			34.5			6480
2590		8.2	32 22.43	3.047	0.003	1 10 12.0	7.87	0.41	3335
2591			22.36			14.0			3415
2592			32 43.61			0 24 41.4			6210
2593			43.55			39.9			3466
2594		9.0	33 7.69	3.054	0.003	0 52 7.5	7.93	0.41	6292
2595			7.79			7.1			3651
2596*			33 28.13			1 13 43.6			6481
2597			33 40.10			1 35 21.6			3336
2598		9.0	39.75	3.038	0.003	22.1	7.97	0.41	3416
2599			33 44.41			1 7 50.5			6211
2600			45.50			1 15 19.4			6562
2601*			45.78			19.8			6611
2602*		9.3	33 47.91	3.041	0.003	1 26 57.8	7.98	0.41	3801
2603			55.49			0 32 16.4			6293
2604			55.54			15.6			3467
2605			34 11.73			1 32 32.3			6294
2606		8.5	11.82	3.039	0.003	31.8	8.01	0.41	3950
2607			34 13.89			0 53 39.9			6212
2608			13.85			40.8			3652
2609			7 34 32.30			—0 24 50.9			3337
2610		9.0	31.41	3.064	—0.003	52.0	— 8.04	—0.41	6482

2596. Bonner Durchm. — 1° Nr. 1792. — 2601. Schwächer als 2596. — 2602. Bonner Durchm. — 1° Nr. 1796.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2611		9.0	7 ^h 34 ^m 42 ^s .63	3 ^o 048	—0 ^o 003	—1 ^o 6' 37" 4	—8" 05	—0" 41	3258
2612			42.56			38. 1			6563
2613		8.5	34 58.20	3.045	0.003	1 15 7. 7	8. 07	0. 41	3055
2614*			57.97			9. 0			3417
2615		9.0	35 22.78	3.050	0.003	1 1 40. 2	8. 11	0. 41	3105
2616			22.48			40. 3			3468
2617		8.8	36 3.51	3.061	0.003	0 31 32. 1	8. 16	0. 40	3338
2618			3.33			32. 8			3802
2619		9.0	36 6.74	3.037	0.003	1 39 1. 7	8. 17	0. 40	6295
2620			6.79			0. 3			6483
2621		9.0	36 18.86	3.033	0.003	1 51 30. 7	8. 18	0. 40	3259
2622			18.93			32. 2			3653
2623		9.0	37 2.73	3.047	0.003	1 12 44. 9	8. 24	0. 40	3106
2624			2.69			45. 6			3469
2625		9.0	37 21.54	3.032	0.003	1 55 15. 6	8. 26	0. 39	6213
2626			21.58			16. 2			3803
2627		8.8	37 24.02	3.054	0.003	0 52 22. 2	8. 27	0. 40	6296
2628			24.00			20. 7			6484
2629		8.2	37 25.58	3.050	0.003	1 3 7. 6	8. 27	0. 40	3056
2630			25.47			9. 9			3418
2631		9.0	37 52.47	3.064	0.003	0 25 24. 5	8. 31	0. 40	3260
2632			52.55			22. 6			3654
2633		9.0	38 26.87	3.058	0.003	0 40 37. 1	8. 35	0. 40	3339
2634			26.79			38. 5			3470
2635		9.0	38 28.19	3.066	0.003	0 18 13. 8	8. 35	0. 40	6214
2636			27.95			12. 0			6485
2637		8.5	38 33.96	3.050	0.003	1 1 57. 2	8. 36	0. 40	6373
2638			33.88			57. 3			3419
2639		9.0	38 40.03	3.029	0.003	2 3 40. 8	8. 37	0. 39	6399
2640			40.09			38. 1			6564
2641		9.0	38 48.82	3.067	0.003	0 15 57. 1	8. 38	0. 40	6374
2642			49.24			57. 2			3804
2643	2818	8.0	38 55.21	3.070	0.003	0 8 16. 2	8. 39	0. 40	4062
2644			55.15			17. 1			3571
2645		8.0	38 59.10	3.068	0.003	0 12 48. 5	8. 39	0. 40	3107
2646			59.12			48. 3			3951
2647		9.0	39 3.67	3.044	0.003	1 20 29. 5	8. 40	0. 40	6297
2648			3.65			29. 9			6565
2649		8.8	39 57.52	3.055	0.003	0 48 39. 4	8. 47	0. 40	3057
2650			57.44			41. 0			3471
2651*		9.0	41 15.92	3.031	0.003	1 56 37. 4	8. 57	0. 39	3108
2652			15.65			37. 5			3472
2653		8.5	42 14.42	3.064	0.003	0 26 7. 5	8. 65	0. 40	3058
2654			14.27			7. 7			3420
2655		9.0	7 42 34.18	3.038	—0.003	—1 37 40. 7	—8. 68	—0. 40	3261
2614. Sehr schwach. — 2651. Sehr schwach.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2656		8.7	7 ^h 42 ^m 34 ^s .29			—1° 37' 39" 3			3655
2657			42 54.80	3 ^h 043	—0 ^h 003	1 22 5. 5	—8" 71	—0' 40	3340
2658			54.73			8. 4			3626
2659		9.0	43 2.40	3.041	0.003	1 30 32. 9	8. 72	0. 40	3109
2660			2.35			34. 4			3473
2661		8.7	43 31.00	3.035	0.003	1 45 11. 1	8. 75	0. 40	3059
2662			31.20			12. 0			3952
2663*		9.0	43 36.40	3.048	0.003	1 9 22. 3	8. 76	0. 40	6215
2664			38.06			21. 6			3805
2665			37.84			21. 2			6486
2666		9.0	43 39.44	3.031	0.003	1 57 36. 5	8. 76	0. 39	3262
2667			39.61			34. 9			6566
2668		8.0	43 46.59	3.043	0.003	1 22 3. 8	8. 77	0. 40	3341
2669			46.70			8. 1			3572
2670		8.2	43 53.37	3.048	0.003	1 8 41. 8	8. 78	0. 40	4063
2671			53.27			43. 9			3656
2672		8.5	44 14.18	3.045	0.003	1 17 41. 5	8. 81	0. 40	6298
2673			13.77			44. 9			3421
2674		8.7	44 29.82	3.050	0.003	1 2 61. 1	8. 83	0. 40	6216
2675			29.50			59. 3			3474
2676		8.5	45 1.65	3.035	0.003	1 44 45. 1	8. 87	0. 39	3110
2677			1.32			48. 0			3627
2678		8.5	46 21.36	3.031	0.003	1 57 24. 5	8. 97	0. 39	4064
2679*			21.12			25. 5			3422
2680		8.8	46 21.68	3.042	0.003	1 27 20. 7	8. 98	0. 39	6217
2681*			21.42			19. 7			3475
2682	2867	8.3	46 36.94	3.049	0.003	1 6 59. 8	9. 00	0. 39	3111
2683			37.02			61. 7			3573
2684		8.5	46 39.18	3.037	0.003	1 41 35. 8	9. 01	0. 39	3263
2685			39.22			35. 4			3657
2686		8.3	46 40.27	3.056	0.003	0 45 34. 8	9. 01	0. 39	3342
2687			40.14			36. 1			3806
2688		8.8	47 9.34	3.032	0.003	1 55 12. 6	9. 04	0. 39	6299
2689			8.98			12. 4			3658
2690		9.0	47 34.51	3.071	0.003	0 2 46. 4	9. 07	0. 39	6218
2691			34.50			46. 4			3953
2692*		9.0	47 42.80	3.031	0.003	2 2 20. 8	9. 08	0. 38	6375
2693			42.77			20. 1			6487
2694		9.0	47 44.53	3.040	0.003	1 35 35. 8	9. 09	0. 39	6300
2695			44.45			34. 9			3476
2696		7.8	48 15.47	3.050	0.003	1 5 7. 0	9. 12	0. 39	3060
2697			15.43			7. 7			3628
2698	2880	8.7	48 19.69	3.066	0.003	0 17 52. 6	9. 13	0. 39	3343
2699*			19.16			52. 6			3423
2700		8.7	7 48 23.55	3.069	—0.003	—0 10 1. 8	—9. 14	—0. 39	4065

2663. A. R. gänzlich unsicher. — 2679. Verschwand zuweilen. — 2681. Sehr schwach. — 2692. Sehr schwach, beide Coordinaten etwas unsicher, an 3 Fäden, die schlecht stimmen. — 2699. Zuweilen äusserst schwach, Wolken.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Præc.	Var. sec.	Declination 1875.	Præc.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2701			7 ^h 48 ^m 23 ^s .63			—10° 0' 2" 3			6567
2702		8.7	48 29.74	3.064	—0.003	0 25 53.4	—9" 14	—0" 39	4155
2703			29.69			54.6			6598
2704		8.8	48 30.13	3.041	0.003	1 30 27.0	9. 14	0. 39	6219
2705*			29.74			26.4			6488
2706			29.98			28.0			6568
2707		8.8	48 40.01	3.043	0.003	1 24 53.2	9. 16	0. 39	3264
2708			39.86			52.6			3659
2709		8.8	48 46.90	3.033	0.003	1 55 34.1	9. 17	0. 39	3112
2710			46.85			34.4			3477
2711		8.2	49 14.49	3.034	0.003	1 51 43.1	9. 20	0. 39	3094
2712			14.48			44.5			3574
2713		9.0	49 47.95	3.040	0.003	1 32 45.8	9. 24	0. 39	3344
2714			47.92			49.4			6599
2715		8.5	50 5.21	3.058	0.003	0 41 39.8	9. 27	0. 39	3061
2716			5.13			40.2			3424
2717		8.5	50 30.76	3.063	0.003	0 28 39.7	9. 30	0. 39	3113
2718			30.61			39.2			3478
2719	2899	7.5	51 3.19	3.066	0.003	0 18 9.8	9. 34	0. 39	3095
2720			3.34			10.5			3578
2721		8.3	51 4.83	3.046	0.003	1 16 50.5	9. 34	0. 39	3265
2722			4.70			50.3			3660
2723		8.2	51 7.86	3.052	0.003	0 58 44.7	9. 35	0. 39	4066
2724			8.06			44.3			3807
2725		8.5	51 36.94	3.062	0.003	0 28 49.3	9. 38	0. 39	3062
2726			36.71			50.0			3425
2727		9.0	51 40.82	3.046	0.003	1 18 36.0	9. 39	0. 39	6220
2728			40.84			37.6			3661
2729		9.0	51 51.30	3.064	0.003	0 24 35.6	9. 40	0. 39	6221
2730			51.12			35.4			3479
2731		9.0	52 10.57	3.032	0.003	1 57 19.5	9. 43	0. 39	4067
2732			10.66			21.7			3954
2733	2908	9.0	52 31.92	3.046	0.003	1 16 38.5	9. 46	0. 39	3266
2734			31.93			38.0			6489
2735		8.0	52 37.63	3.070	0.003	0 6 20.7	9. 46	0. 39	3114
2736			37.48			21.9			3575
2737		9.0	53 36.35	3.044	0.003	1 23 21.4	9. 54	0. 39	3345
2738			36.29			21.1			3480
2739		8.0	53 39.13	3.042	0.003	1 27 28.6	9. 54	0. 39	3063
2740			39.07			27.7			3662
2741		9.0	54 23.27	3.065	0.003	0 21 56.7	9. 60	0. 39	3115
2742			22.99			56.2			3663
2743		9.0	54 33.53	3.035	0.003	1 46 19.1	9. 61	0. 39	3267
2744			33.37			17.9			3481
2745	2922	5.3	7 54 51.92	3.051	—0.003	—1 2 48.7	—9. 64	—0. 39	3096

2705. Nur an 2 Fäden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2746			7 ^h 54 ^m 51 ^s .44			—1° 2' 48''8			3426
2747		9.0	55 44.58	3°056	—0°004	0 46 43.7	—9''70	—0''39	6222
2748			44.72			45.0			3955
2749		8.6	55 45.02	3.033	0.003	1 56 13.2	9.70	0.39	3064
2750			44.92			14.1			3576
2751		9.0	55 48.41	3.059	0.004	0 37 8.7	9.71	0.39	3268
2752*			48.32			8.2			6490
2753		8.0	56 21.66	3.030	0.003	2 2 59.6	9.75	0.39	3116
2754			21.47			62.0			3427
2755		9.0	56 24.81	3.041	0.004	1 30 9.3	9.75	0.39	6301
2756			24.59			9.6			3482
2757		9.0	56 49.07	3.036	0.004	1 45 52.4	9.78	0.39	6223
2758*			48.83			50.4			6491
2759		8.3	57 7.59	3.056	0.004	0 48 21.0	9.81	0.39	4068
2760			7.72			23.0			3577
2761		9.0	57 14.78	3.037	0.004	1 41 58.2	9.82	0.39	6302
2762			14.79			57.4			3664
2763		9.0	57 28.58	3.039	0.004	1 39 0.1	9.84	0.39	3269
2764			28.54			1.5			3956
2765		8.5	57 54.32	3.042	0.004	1 30 5.3	9.87	0.39	3065
2766			54.13			6.0			3483
2767	2944	8.0	58 7.71	3.047	0.004	1 14 35.7	9.89	0.39	3117
2768*			7.37			39.5			3957
2769*		9.0	58 30.57	3.059	0.004	0 39 18.1	9.91	0.39	4156
2770			30.60			18.0			3665
2771*		9.0	58 31.07	3.039	0.004	1 40 58.5	9.91	0.39	4069
2772			31.01			60.1			3629
2773		9.0	59 11.27	3.060	0.004	0 35 58.7	9.96	0.39	6224
2774*			10.93			55.7			3484
2775		6.8	59 26.68	3.068	0.004	0 13 7.9	9.98	0.39	3097
2776			26.54			7.2			3428
2777*		9.5	59 30.02	3.046	0.004	1 18 58.2	9.99	0.39	6376
2778*		9.0	59 32.17	3.044	0.004	1 24 18.6			6400
2779*			32.10			24.3	9.99	0.39	6492
2780		8.5	7 59 40.32	3.064	0.004	0 25 7.2			3066
2781			40.12			8.9			3808
2782		7.8	8 0 7.78	3.031	0.003	2 2 17.3	10.04	0.39	2955
2783			7.89			15.6			3958
2784		9.0	0 8.43	3.033	0.003	1 57 25.6	10.04	0.39	3270
2785			8.75			24.5			3666
2786	2959	8.0	0 31.51	3.046	0.004	1 17 22.6	10.07	0.39	4070
2787			31.68			25.2			3579
2788*		9.0	0 52.48	3.063	0.004	0 26 43.3	10.09	0.39	6303
2789*			52.59			42.7			6569
2790		8.1	8 1 35.18	3.052	—0.004	—0°59 19.7	—10.15	—0.39	3067

2752. Sehr schwach. — 2758. Ausserst schwach. — 2768. Nur an 2 Fäden. — 2769. Nur an 2 Fäden. — 2771. Sehr schwach. — 2774. Wurde sehr schwach. — 2777. Bonner Durchm. — 1° N. 1948. — 2778. Sehr schwach; duplex? d = 5''0 — 2779. Schien entschieden duplex, d = 6''0 — 2788. Ausserst schwach — 2789. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2791			8 ^h 1 ^m 34.94			—0° 59' 21" 0			3630
2792		8.8	1 40.79	3.063	—0.004	0 28 37.4	—10" 15	—0' 39	4071
2793			40.62			39.4			3485
2794		9.0	1 48.76	3.066	0.004	0 20 58.9	10. 16	0. 39	6225
2795			48.75			56.5			3667
2796		8.5	2 4.26	3.059	0.004	0 40 11.4	10. 18	0. 39	2956
2797			4.36			10. 3			6493
2798		9.0	2 12.98	3.045	0.004	1 20 17.7	10. 20	0. 39	3271
2799			12.86			15. 6			3959
2800			2 21.14	3.051	0.004	1 2 21.0	10. 20	0. 39	3118
2801*			21.00			23. 2			6570
2802		8.8	2 40.93	3.044	0.004	1 25 52.7	10. 23	0. 38	4157
2803			40.90			54. 3			6600
2804		9.0	2 43.45	3.063	0.004	0 26 37.2	10. 23	0. 38	6226
2805*			43.93			38. 5			6571
2806			42.95			36. 8			6612
2807		9.0	2 44.30	3.047	0.004	1 16 0.8	10. 23	0. 38	6304
2808			44.53			2. 2			3960
2809		8.0	2 54.98	3.071	0.004	0 5 6.0	10. 25	0. 38	4235
2810			55.03			6. 1			3580
2811		8.8	3 5.09	3.046	0.004	1 18 44.5	10. 26	0. 38	6305
2812			4.97			43. 4			6494
2813		9.0	3 17.16	3.035	0.004	1 48 47.2	10. 28	0. 38	6227
2814			17.11			45. 9			3486
2815		9.0	3 44.61	3.060	0.004	0 35 51.8	10. 31	0. 38	3272
2816			44.88			50. 6			6613
2817		9.0	4 5.01	3.055	0.004	0 50 59.0	10. 34	0. 38	2957
2818*			5.18			60. 1			6572
2819*			5.52			58. 9			6614
2820		8.5	4 40.65	3.056	0.004	0 47 48.6	10. 38	0. 38	3119
2821			40.50			50. 0			3487
2822			40.67			51. 0			3668
2823		8.0	4 52.60	3.048	0.004	1 11 48.3	10. 40	0. 38	3346
2824			52.34			49. 1			3631
2825		9.0	5 5.52	3.051	0.004	0 51 39.9	10. 41	0. 38	4072
2826*			5.60			42. 2			3809
2827		9.0	5 31.38	3.065	0.004	0 23 41.8	10. 44	0. 38	4158
2828			31.38			41. 1			3961
2829		9.0	6 10.29	3.040	0.004	1 36 25.6	10. 49	0. 38	3347
2830			10.30			28. 7			3962
2831		8.5	6 52.72	3.065	0.004	0 22 24.8	10. 54	0. 38	2958
2832			52.72			22. 9			3488
2833		7.5	6 59.96	3.056	0.004	0 47 29.7	10. 55	0. 38	4073
2834			60.22			31. 8			3429
2835		8.6	8 7 0.63	3.051	—0.004	—1 3 5.5	—10. 55	—0. 38	3120

2801. Sehr schwach und verwaschen. — 2805. Sehr schwach, nur an 2 Fäden. — 2818. Nur an 2 Fäden.
— 2819. Nur an 3 Fäden. — 2826. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2836			8 ^h 7 ^m 0 ^s .45			—1° 3' 7"1			3632
2837		9.0	7 25.22	3 ^s .055	—0 ^s .004	0 52 16. 6	—10''58	—0''38	3273
2838			24.93			16. 9			3669
2839		8.8	7 27.01	3.072	0.004	0 2 22. 7	10. 59	0. 38	4159
2840			26.90			22. 8			3810
2841		8.3	7 47.38	3.069	0.004	0 8 34. 6	10. 61	0. 37	4160
2842			47.53			33. 1			6495
2843		8.8	8 5.08	3.050	0.004	1 4 19. 1	10. 63	0. 37	2959
2844			5.06			19. 1			3489
2845		8.8	8 21.26	3.041	0.004	1 33 53. 5	10. 65	0. 37	3348
2846			21.32			55. 9			3670
2847		9.0	8 27.40	3.052	0.004	0 59 57. 4	10. 66	0. 37	4074
2848			27.46			59. 0			3963
2849		8.8	8 41.13	3.040	0.004	1 38 23. 0	10. 68	0. 37	3121
2850			41.09			24. 0			6496
2851	3008	8.5	8 53.05	3.065	0.004	0 22 57. 9	10. 69	0. 37	4236
2852			53.02			58. 2			6573
2853		8.2	9 17.69	3.055	0.004	0 52 2. 2	10. 72	0. 37	3349
2854			17.62			4. 2			3811
2855		9.0	9 28.34	3.056	0.004	0 50 18. 7	10. 74	0. 37	3274
2856			28.65			16. 0			6497
2857		9.0	9 33.47	3.048	0.004	1 14 24. 7	10. 74	0. 37	2960
2858			33.35			23. 1			3490
2859		8.5	10 59.09	3.044	0.004	1 27 12. 3	10. 85	0. 37	3122
2860			58.93			13. 5			3671
2861		8.9	11 22.20	3.070	0.004	0 7 12. 2	10. 88	0. 37	4075
2862			22.31			12. 9			3812
2863		8.8	11 24.35	3.033	0.003	1 59 31. 2	10. 88	0. 37	2961
2864			24.44			28. 4			3491
2865	3027	7.8	11 32.64	3.044	0.004	1 24 33. 9	10. 89	0. 37	3350
2866			32.60			36. 0			3581
2867		9.0	12 27.10	3.043	0.004	1 30 6. 8	10. 94	0. 37	3123
2868			26.96			6. 7			3492
2869		9.0	12 47.88	3.039	0.004	1 41 27. 0	10. 98	0. 37	3351
2870			47.79			27. 7			3672
2871		8.6	13 13.07	3.064	0.004	0 23 55. 6	11. 01	0. 37	2962
2872			13.12			54. 1			3813
2873		8.3	13 34.57	3.055	0.004	0 51 30. 4	11. 04	0. 37	4076
2874			34.59			31. 4			3964
2875		7.2	13 50.27	3.062	0.004	0 30 50. 3	11. 06	0. 37	4161
2876			50.32			50. 2			3673
2877	3046	8.8	13 57.32	3.049	0.004	1 11 36. 8	11. 06	0. 37	4077
2878			57.55			37. 6			3493
2879		7.0	8 14 59.67	3.049	—0.004	—1 12 21. 7	—11. 14	—0. 37	3124
2880			59.83			23. 3			3633

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2881		9.0	8 ^h 15 ^m 15 ^s .72	3.041	—0.004	—1° 35' 34".2	—11" 16	—0" 36	2963
2882			15.98			33. 2			3674
2883*		9.5	15 22.39	3.043	0.004	I 31 23. 0	II. 17	0. 36	3352
2884*		9.0	15 31.15	3.048	0.004	I 14 56. 7	II. 18	0. 36	6228
2885			31.20			56. 6			3494
2886		9.0	15 32.90	3.042	0.004	I 32 5. 5	II. 18	0. 36	4162
2887			32.98			7. 4			3965
2888		8.8	15 50.65	3.069	0.004	O II 19. 0	II. 20	0. 36	4163
2889			50.44			20. I			6498
2890		9.0	16 0.45	3.062	0.004	O 31 43. I	II. 22	0. 36	4237
2891			0.41			45. 7			3966
2892*		8.1	16 10.69	3.070	0.004	O 8 21. 6	II. 23	0. 36	4238
2893			10.71			19. I			3814
2894		9.0	16 11.79	3.043	0.004	I 31 40. 3	II. 23	0. 36	4078
2895			11.82			43. 7			6574
2896		7.8	16 25.28	3.063	0.004	O 28 9. 2	II. 24	0. 36	6229
2897			25.19			9. 5			6499
2898		9.0	16 43.56	3.065	0.004	O 21 51. I	II. 26	0. 36	3353
2899			43.32			51. 2			3675
2900		9.0	17 12.65	3.039	0.004	I 42 37. 2	II. 30	0. 36	2964
2901			12.73			36. 3			3495
2902		7.0	17 35.50	3.051	0.004	I 5 44. 6	II. 33	0. 36	3125
2903			35.23			47. 9			3815
2904		8.8	18 1.56	3.033	0.003	2 I 8. 8	II. 36	0. 36	6230
2905			1.63			8. 8			3967
2906		7.5	18 10.57	3.058	0.004	O 44 20. 2	II. 37	0. 36	4164
2907			10.67			19. 8			6500
2908		9.0	18 18.88	3.036	0.003	I 54 20. 8	II. 38	0. 36	4079
2909			18.96			23. 2			3676
2910		8.8	18 18.78	3.043	0.004	I 31 35. 3	II. 38	0. 36	6231
2911			18.65			34. 4			3496
2912		9.0	18 34.80	3.067	0.004	O 15 26. 0	II. 40	0. 36	4239
2913			34.97			26. I			6575
2914		9.0	18 48.70	3.039	0.004	I 42 0. 6	II. 42	0. 36	3354
2915			48.82			2. 8			6501
2916		8.8	19 12.08	3.039	0.004	I 42 30. 5	II. 45	0. 36	2965
2917			12.22			31. 5			3816
2918		8.6	19 39.01	3.056	0.004	O 50 55. 3	II. 48	0. 36	3126
2919			39.07			56. 5			3968
2920		8.8	20 10.08	3.053	0.004	I 0 35. 7	II. 52	0. 36	4165
2921			9.88			35. 0			3677
2922		8.5	20 13.39	3.067	0.004	O 17 16. 6	II. 52	0. 36	3355
2923			13.40			15. I			3497
2924		8.0	8 20 30.43	3.056	—0.004	—O 48 25. 5	—II. 54	—0. 36	4166
2925			30.33			27. 3			3817

2883. Bonner Durchm. — 1° Nr. 2019. — 2884. Fäden stimmen schlecht. — 2892. Nur an 2 Fäden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
2926	3110	8.8	8 ^h 20 ^m 32 ^s .20	3 ^s .044	—0 ^s .004	—1° 30' 33'' 6	—11'' 54	—0'' 36	4080
2927			32.65			36. 4			6502
2928		8.8	21 23.67	3.033	0.003	2 2 38. 6	11. 60	0. 36	2966
2929			23.57			37. 6			3678
2930		8.7	21 27.62	3.053	0.004	0 58 53. 4	11. 61	0. 36	3127
2931			27.48			54. 5			3498
2932		8.5	21 42.47	3.070	0.004	0 8 37. 2	11. 62	0. 36	3356
2933*			42.38			37. 3			3818
2934		7.2	23 8.36	3.062	0.004	0 32 42. 9	11. 73	0. 36	3128
2935			8.23			41. 5			3499
2936		8.8	23 27.40	3.059	0.004	0 39 20. 4	11. 75	0. 36	2967
2937			27.24			20. 6			3679
2938		8.9	23 32.94	3.071	0.004	0 5 13. 4	11. 76	0. 36	3357
2939			33.00			13. 4			6503
2940*		9.0	23 34.40	3.047	0.004	1 20 49. 3	11. 76	0. 36	3275
2941			34.23			48. 4			3969
2942		7.8	24 0.08	3.035	0.003	1 57 47. 9	11. 79	0. 36	4081
2943			0.16			49. 7			3819
2944		8.8	24 26.26	3.065	0.004	0 21 58. 0	11. 82	0. 36	4167
2945*			26.55			57. 8			3500
2946		8.3	24 51.53	3.042	0.004	1 35 8. 7	11. 85	0. 36	2968
2947			51.34			8. 0			3680
2948		8.5	26 0.98	3.063	0.004	0 31 9. 7	11. 93	0. 35	3276
2949			0.57			8. 9			3681
2950*		8.5	26 17.16	3.063	0.004	0 30 35. 9	11. 95	0. 35	3129
2951	3131		17.62			34. 8			3154
2952			17.59			36. 2			3501
2953		8.5	26 28.17	3.056	0.004	0 52 34. 9	11. 96	0. 35	2969
2954			28.30			35. 0			3820
2955*		9.0	26 58.78	3.069	0.004	0 9 42. 3	12. 00	0. 35	3358
2956*			58.97			43. 1			3970
2957		8.6	27 9.31	3.044	0.004	1 29 58. 2	12. 01	0. 35	4082
2958			9.02			62. 2			3821
2959		8.8	27 10.74	3.046	0.004	1 23 37. 4	12. 01	0. 35	3277
2960			10.92			36. 1			3971
2961		8.2	27 12.84	3.066	0.004	0 19 27. 2	12. 01	0. 35	4168
2962			12.67			29. 5			3682
2963		6.5	27 42.39	3.040	0.003	1 43 35. 9	12. 05	0. 35	3130
2964			42.12			34. 7			4391
2965		8.2	27 43.29	3.051	0.004	1 8 18. 4	12. 05	0. 35	3155
2966			43.24			20. 0			3502
2967		9.0	27 45.35	3.071	0.004	0 6 22. 5	12. 05	0. 35	4169
2968			45.42			22. 6			6504
2969		7.7	8 28 10.49	3.067	—0.004	—0 17 56. 9	—12. 08	—0. 35	4083
2970			10.45			59. 0			4392
2933. Sehr schwach. — 2940. Die A. R. der Bonner Durchm. bedarf einer Correction von + 8". — 2945. Sehr schwach. — 2950. Aeusserst schwach. — 2955. Aeusserst schwach. — 2956. Sehr schwach.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Boob.- Nro.
2971	3173	9.0	8 ^h 28 ^m 20 ^s .39	3 ^h 040	—0 ^h 003	—1° 43' 49" 5	—12" 09	—0" 35	2970
2972			20.35			50. 1			6505
2973		8.5	29 45.53	3.048	0.004	1 16 38. 3	12. 19	0. 35	3131
2974			45.34			39. 4			3503
2975		9.0	30 54.96	3.042	0.003	1 37 7. 2	12. 27	0. 35	2971
2976			55.23			6. 9			3504
2977		8.8	31 8.04	3.070	0.004	0 7 34. 6	12. 29	0. 35	3156
2978			7.74			35. 3			3822
2979		9.0	31 10.80	3.056	0.004	0 52 56. 3	12. 29	0. 35	3278
2980			11.08			57. 3			3683
2981		8.5	31 22.41	3.060	0.004	0 41 38. 7	12. 30	0. 35	3359
2982			22.52			40. 8			3972
2983		8.3	31 26.48	3.051	0.004	1 10 4. 4	12. 31	0. 35	4084
2984			26.55			8. 0			3823
2985		8.0	31 52.48	3.046	0.004	1 26 1. 8	12. 34	0. 35	3132
2986			52.56			1. 8			3505
2987		9.0	33 25.71	3.043	0.004	1 36 56. 3	12. 45	0. 35	2972
2988			25.49			56. 1			3684
2989		8.9	33 35.85	3.046	0.004	1 26 27. 3	12. 46	0. 35	3279
2990			36.02			26. 6			3973
2991		9.0	33 38.27	3.047	0.004	1 22 12. 2	12. 46	0. 35	3360
2992			37.97			14. 3			3974
2993		8.5	34 1.27	3.051	0.004	1 10 36. 3	12. 49	0. 35	3133
2994			1.12			38. 5			3824
2995		8.8	34 16.73	3.035	0.003	2 3 14. 9	12. 50	0. 35	4085
2996			16.86			18. 1			3506
2997		8.9	34 27.81	3.038	0.003	1 55 12. 7	12. 52	0. 35	3361
2998			27.92			14. 0			6506
2999		8.5	34 31.79	3.071	0.004	0 4 53. 3	12. 52	0. 35	3157
3000			31.66			55. 3			3685
3001		8.7	34 45.84	3.044	0.004	1 34 9. 3	12. 54	0. 35	2973
3002			45.67			9. 0			6576
3003		8.8	35 8.88	3.053	0.004	1 4 22. 6	12. 56	0. 34	4170
3004			8.86			25. 5			6507
3005		9.0	35 16.17	3.045	0.004	1 29 29. 7	12. 57	0. 34	4086
3006			16.03			31. 4			3825
3007		8.3	35 36.04	3.060	0.004	0 42 11. 6	12. 59	0. 34	3134
3008			36.33			15. 0			3975
3009		8.9	35 45.30	3.060	0.004	0 41 45. 3	12. 60	0. 34	3158
3010			45.20			44. 4			3507
3011		8.3	37 6.52	3 ^h 061	0.005	0 37 1. 4	12. 70	0. 34	2974
3012			6.38			1. 6			3508
3013		8.7	37 39.36	3.040	0.004	1 48 51. 7	12. 73	0. 34	3159
3014			39.48			52. 8			3686
3015		8.8	8 38 11.46	3.038	—0.004	—1 55 49. 0	—12. 77	—0. 34	2975

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3016			8 ^h 38 ^m 11 ^s .41			—1° 55' 49" 3			3826
3017		9.0	38 36.87	3.039	—0.004	1 50 57.3	—12" 80	—0" 34	3362
3018			36.78			60. 0			3687
3019		8.2	39 14.50	3.068	0.005	0 13 47. 1	12. 84	0. 34	4087
3020			14.61			48. 3			3509
3021		7.0	39 42.00	3.044	0.005	1 35 47. 6	12. 87	0. 34	2976
3022			41.94			48. 6			3827
3023		8.8	39 53.38	3.040	0.004	1 49 20. 1	12. 88	0. 34	4171
3024			53.53			21. 7			3976
3025		9.0	40 4.82	3.043	0.004	1 37 2. 4	12. 90	0. 34	4172
3026			4.77			2. 6			3688
3027		6.0	40 54.90	3.046	0.005	1 26 23. 3	12. 95	0. 34	4088
3028			54.82			26. 9			3828
3029		8.3	41 5.63	3.061	0.005	0 38 24. 4	12. 96	0. 34	4089
3030			5.86			24. 8			3510
3031		8.2	42 7.24	3.037	0.004	2 3 35. 7	13. 03	0. 34	2977
3032			7.29			39. 6			3511
3033		7.3	42 15.66	3.062	0.005	0 35 4. 4	13. 04	0. 34	3135
3034			15.56			5. 3			3689
3035		9.0	42 32.60	3.043	0.004	1 38 41. 1	13. 06	0. 34	3363
3036			33.02			42. 1			3829
3037	3235	9.0	42 36.89	3.068	0.005	0 13 16. 7	13. 06	0. 34	4173
3038			37.02			18. 0			3977
3039*		9.0	42 54.00	3.038	0.004	1 56 46. 3	13. 08	0. 34	4174
3040			54.37			46. 5			3978
3041*		9.0	43 14.57	3.049	0.005	1 20 36. 4	13. 11	0. 33	4090
3042			14.79			38. 3			3512
3043		9.0	43 32.26	3.050	0.005	1 13 25. 9	13. 13	0. 33	2978
3044			32.27			26. 7			3690
3045	3246	8.4	44 33.53	3.069	0.005	0 11 36. 0	13. 19	0. 33	3160
3046			33.39			39. 5			3830
3047		8.7	45 3.85	3.052	0.005	1 8 22. 5	13. 23	0. 33	2979
3048			3.88			23. 1			3691
3049		9.0	45 24.64	3.062	0.005	0 33 30. 8	13. 25	0. 33	3364
3050			24.79			31. 9			3513
3051		8.7	46 49.78	3.061	0.005	0 37 32. 9	13. 34	0. 33	3161
3052			49.72			32. 6			3514
3053	3262	8.7	46 51.35	3.068	0.005	0 15 16. 8	13. 34	0. 33	2980
3054			51.37			16. 5			3692
3055*		8.4	47 22.85	3.070	0.005	0 6 32. 2	13. 38	0. 33	4091
3056*			22.90			33. 8			3831
3057		8.2	47 35.75	3.070	0.005	0 8 22. 7	13. 39	0. 32	3136
3058			35.59			22. 8			3365
3059			35.62			23 4			3832
3060		8.8	8 47 51.90	3.037	—0.004	—2 0 13. 9	—13. 41	—0. 32	4175

3039. Nur an 2 Fäden. — 3041. Sehr schwach, nur an 3 Fäden. — 3055. Duplex, $d = 4''$, Mitte beob. —
 3056. Duplex, $d = 4''$, Mitte beob.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3061			8 ^h 47 ^m 52 ^s .02			—2° 0' 13" 2			3515
3062*		9.0	48 19.73	3 ^h 047	—0 ^h 005	1 26 37. 1	—13" 44	—0" 32	4240
3063			19.38			36. 3			3693
3064	3272	8.4	48 20.01	3.068	0.005	0 14 15. 6	13. 44	0. 32	3162
3065			20.12			17. 5			3979
3066		8.7	48 30.70	3.064	0.005	0 29 40. 4	13. 45	0. 32	2981
3067			30.75			40. 3			6508
3068*		9.0	48 38.30	3.048	0.005	1 23 0. 7	13. 46	0. 32	4241
3069			37.99			2. 3			6577
3070		8.8	48 45.54	3.050	0.005	1 16 3. 3	13. 47	0. 32	3366
3071			45.65			6. 8			3980
3072		8.8	49 20.79	3.046	0.004	1 31 52. 5	13. 51	0. 32	4176
3073			20.55			53. 2			3516
3074	3284	8.8	49 36.77	3.057	0.005	0 53 20. 6	13. 52	0. 32	4092
3075			36.90			20. 9			6509
3076*		8.8	49 52.24	3.044	0.004	1 43 3. 3	13. 54	0. 32	4242
3077			51.79			3. 3			3694
3078		8.5	50 22.07	3.041	0.004	1 53 44. 6	13. 57	0. 32	3163
3079			22.04			47. 2			3833
3080		8.3	50 23.66	3.068	0.005	0 15 54. 7	13. 57	0. 32	3367
3081			23.72			54. 4			6510
3082		8.5	50 28.96	3.067	0.005	0 20 36. 5	13. 58	0. 32	2982
3083			28.94			35. 7			3517
3084		8.5	50 49.21	3.058	0.005	0 52 22. 1	13. 60	0. 32	4177
3085			49.06			23. 2			3981
3086		8.2	51 5.03	3.061	0.005	0 38 13. 9	13. 62	0. 32	4093
3087			5.37			16. 9			3982
3088		8.0	51 8.67	3.069	0.005	0 10 34. 8	13. 62	0. 32	3137
3089			8.61			33. 4			3695
3090	3298	8.7	52 9.25	3.059	0.005	0 45 9. 8	13. 69	0. 32	2983
3091			9.41			9. 1			3518
3092		9.0	52 42.60	3.042	0.004	1 44 34. 5	13. 72	0. 32	3368
3093			42.69			35. 1			3834
3094		8.0	52 42.10	3.070	0.005	0 8 23. 9	13. 72	0. 32	3164
3095			41.94			24. 7			4393
3096		8.8	53 30.89	3.054	0.005	1 5 35. 8	13. 77	0. 32	4094
3097			30.98			37. 6			3696
3098		8.0	53 38.24	3.039	0.004	2 3 44. 4	13. 78	0. 32	2984
3099			38.57			44. 7			3138
3100			38.40			46. 5			3835
3101	3314	8.6	54 27.64	3.068	0.005	0 11 31. 8	13. 83	0. 32	3165
3102			27.75			31. 2			3519
3103		7.8	54 56.71	3.039	0.004	2 4 15. 9	13. 86	0. 32	3139
3104			56.63			19. 1			3983
3105		8.5	8 55 3.54	3.039	—0.004	—2 3 1. 5	—13. 87	—0. 31	3369

3062. Sehr schwach. — 3068. Sehr schwach, nur an 3 Fäden. — 3076. Nur an 3 Fäden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3106			8 ^h 55 ^m 3 ^s .48			—2° 3' 2''8			3984
3107		9.0	55 14.23	3 ^s .065	—0 ^s .005	0 23 45.8	—13''88	—0''31	4178
3108			14.01			45. 1			3697
3109		8.0	55 15.01	3.071	0.005	0 5 30. 1	13. 88	0. 31	4095
3110			15.01			32. 6			4394
3111		7.7	55 16.63	3.056	0.005	0 59 13. 1	13. 88	0. 31	2985
3112			16.63			14. 5			3836
3113		7.9	55 35.15	3.061	0.005	0 38 2. 5	13. 90	0. 31	4096
3114			34.96			2. 6			3520
3115		7.8	56 4.80	3.041	0.004	1 52 27. 5	13. 94	0. 31	4243
3116			4.70			29. 3			4395
3117		8.9	56 6.94	3.056	0.005	0 59 26. 6	13. 94	0. 31	4179
3118			7.31			27. 6			6511
3119		8.7	56 11.01	3.050	0.005	1 19 7. 2	13. 94	0. 31	3166
3120			10.83			8. 2			3698
3121		8.5	57 17.36	3.040	0.004	1 54 57. 1	14. 01	0. 31	2986
3122			17.41			55. 2			3521
3123		8.2	58 19.62	3.039	0.004	1 58 54. 7	14. 08	0. 31	3167
3124			19.67			57. 6			3699
3125		8.7	58 27.55	3.044	0.004	1 42 42. 3	14. 09	0. 31	2987
3126			27.62			43. 4			3837
3127		8.8	58 42.48	3.053	0.005	1 10 29. 3	14. 10	0. 31	3370
3128			42.39			29. 9			3522
3129		9.0	8 58 57.36	3.065	0.004	0 25 52. 2	14. 12	0. 31	4180
3130			57.26			53. 7			3838
3131		9.0	9 0 10.31	3.052	0.004	1 15 50. 6	14. 19	0. 31	2988
3132			10.22			50. 8			3523
3133		7.0	1 41.99	3.039	0.004	1 58 20. 2	14. 29	0. 31	3168
3134			41.94			23. 7			3700
3135		8.8	1 58.29	3.053	0.005	1 10 42. 6	14. 30	0. 31	3371
3136			58.28			42. 7			3524
3137		8.3	2 26.06	3.068	0.005	0 15 58. 5	14. 33	0. 31	4244
3138			25.87			60. 4			3839
3139		9.0	2 36.38	3.069	0.005	0 12 30. 4	14. 34	0. 31	4245
3140			36.16			31. 4			3840
3141		9.0	2 39.92	3.062	0.005	0 36 44. 4	14. 34	0. 31	4181
3142*	3361		39.74			48. 2			3985
3143		8.0	2 47.43	3.055	0.005	1 4 54. 5	14. 35	0. 31	3372
3144			47.41			55. 3			4396
3145		8.8	2 54.29	3.060	0.005	0 43 37. 2	14. 36	0. 31	4182
3146*			54.07			39. 7			3986
3147		8.3	3 7.03	3.063	0.005	0 36 22. 2	14. 37	0. 31	4097
3148			7.04			25. 3			3701
3149		8.5	9 3 39.10	3.063	—0.005	—0 33 58. 3	—14. 40	—0. 31	4246
3150			39.02			59. 1			3525
3142. Sehr schwach, Mondlicht. — 3146. Sehr schwach, Mondlicht.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3151		9.0	9 ^h 3 ^m 41 ^s .98	3.056	—0 ^o .005	—1° 0' 44" 7	—14" 41	—0" 31	6232
3152			41.72			43. 5			4397
3153		9.0	4 24.72	3.042	0.004	1 51 11. 0	14. 45	0. 31	3373
3154			24.74			10. 5			3702
3155		8.1	4 43.71	3.055	0.005	1 2 21. 0	14. 47	0. 31	3169
3156			43.59			22. 9			3841
3157		9.0	5 31.12	3.044	0.004	1 43 26. 7	14. 52	0. 30	4183
3158			31.16			27. 2			3526
3159		8.5	5 35.09	3.061	0.005	0 41 39. 1	14. 52	0. 30	4098
3160			34.96			42. 8			3842
3161		8.6	6 25.28	3.061	0.005	0 42 22. 8	14. 57	0. 30	3374
3162			25.14			22. 4			3703
3163		8.8	7 38.42	3.047	0.004	1 35 30. 1	14. 65	0. 30	3375
3164			38.53			30. 5			3704
3165		7.1	8 30.63	3.055	0.005	1 4 10. 6	14. 70	0. 30	3170
3166			30.49			13. 4			3843
3167		9.0	8 54.39	3.044	0.004	1 50 52. 4	14. 72	0. 30	4184
3168			54.17			51. 4			3705
3169	3402	8.9	9 7.32	3.071	0.005	0 6 11. 4	14. 73	0. 30	6233
3170*		9.1	9 11.93	3.071	0.005	0 7 13. 3	14. 73	0. 30	3987
3171		8.7	9 20.15	3.061	0.005	0 43 22. 8	14. 75	0. 30	4398
3172*		8.7	9 21.68	3.061	0.005	0 43 12. 5	14. 75	0. 30	3376
3173*			21.55			11. 1			4099
3174*			21.85			13. 0			4185
3175			21.81			14. 2			6512
3176		8.7	9 24.06	3.059	0.005	0 50 31. 7	14. 75	0. 30	4247
3177			23.91			30. 1			3527
3178		9.0	9 42.96	3.052	0.005	1 18 49. 0	14. 77	0. 30	6234
3179			42.88			46. 9			4399
3180		8.7	9 45.59	3.066	0.005	0 26 43. 3	14. 77	0. 30	4248
3181			45.72			45. 5			6578
3182		8.8	9 58.64	3.061	0.005	0 42 49. 0	14. 78	0. 30	4100
3183			58.96			52. 0			6513
3184	3413	9.0	10 21.23	3.047	0.004	1 36 44. 0	14. 71	0. 30	6235
3185			21.19			42. 0			3706
3186		8.8	10 24.53	3.067	0.005	0 18 22. 3	14. 81	0. 30	3171
3187			24.47			24. 9			3844
3188	3419	9.0	11 42.83	3.059	0.005	0 50 52. 5	14. 89	0. 30	3377
3189			42.83			53. 2			3988
3190		8.5	11 49.25	3.071	0.005	0 5 3. 7	14. 89	0. 30	4186
3191			49.36			4. 2			3528
3192		9.0	12 1.20	3.049	0.004	1 28 33. 5	14. 90	0. 30	4187
3193			1.16			33. 3			3707
3194	3427	7.3	9 12 47.89	3.042	—0.004	—1 55 54. 5	—14. 95	—0. 29	4101
3195			47.81			57. 0			3845

3170. Bonner Durchm. — 0° Nr. 2162. — 3172. Duplex, $d = 7''$, den folgenden beob. — 3173. Den folgenden von 2. — 3174. Dupl. $d = 12''$, den folgenden beob.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3196		8.5	9 ^h 13 ^m 34 ^s .65	3.070	—0.005	—0° 7' 22" 7	—15" 00	—0" 29	3378
3197			34.74			24. 7			3989
3198		9.0	13 36.63	3.047	0.004	1 36 18. 8	15. 00	0. 29	4249
3199			36.39			20. 7			3990
3200		9.0	13 44.95	3.050	0.004	1 27 24. 6	15. 01	0. 29	4250
3201			44.80			24. 9			3708
3202		9.0	14 45.72	3.071	0.005	0 6 56. 0	15. 06	0. 29	3379
3203			45.51			57. 2			3846
3204	3450	8.0	16 9.45	3.064	0.005	0 32 35. 8	15. 14	0. 29	4102
3205*			9.49			35. 9			3529
3206		9.0	16 15.46	3.042	0.004	2 1 56. 5	15. 15	0. 29	3380
3207			15.42			56. 5			3709
3208*	3463	8.8	17 7.07	3.063	0.005	0 34 43. 5	15. 20	0. 29	3172
3209			7.00			46. 7			3710
3210		8.0	18 55.95	3.067	0.005	0 18 0. 1	15. 30	0. 28	3140
3211			55.99			0. 0			3530
3212		8.9	19 26.68	3.069	0.005	0 13 11. 5	15. 33	0. 28	3381
3213			26.54			10. 8			3711
3214		6.6	19 41.68	3.062	0.005	0 41 42. 9	15. 35	0. 28	3173
3215			41.49			46. 1			3847
3216		6.2	20 0.38	3.059	0.005	0 55 26. 7	15. 36	0. 28	4103
3217			0.31			29. 4			3991
3218		8.3	20 10.92	3.067	0.005	0 23 28. 3	15. 37	0. 28	4188
3219			10.95			30. 9			3992
3220		8.5	20 27.98	3.054	0.004	1 13 26. 3	15. 39	0. 28	4189
3221			27.99			26. 6			3712
3222		8.5	20 30.46	3.044	0.004	1 57 41. 1	15. 39	0. 28	4104
3223			30.43			42. 5			4400
3224*		9.0	21 60.31	3.049	0.004	1 34 3. 3	15. 42	0. 28	4190
3225			59.90			5. 3			4401
3226		6.7	22 40.57	3.061	0.005	0 42 42. 4	15. 51	0. 28	4105
3227			40.35			45. 0			3713
3228	3489	6.7	23 4.30	3.048	0.004	1 39 34. 8	15. 53	0. 28	3174
3229*			4.36			36. 3			3531
3230		9.0	25 4.39	3.057	0.004	1 3 22. 4	15. 64	0. 28	3175
3231			4.25			25. 0			3714
3232	3502	4.8	25 36.63	3.063	0.004	0 38 4. 7	15. 67	0. 28	3141
3233			36.57			4. 5			3532
3234		9.0	26 10.46	3.053	0.004	1 17 21. 6	15. 70	0. 27	3382
3235			10.50			23. 9			3715
3236		8.6	26 23.50	3.070	0.004	0 10 46. 8	15. 72	0. 27	4106
3237			23.42			49. 6			3848
3238		8.8	26 37.89	3.048	0.003	1 45 22. 2	15. 73	0. 27	3176
3239			37.81			25. 4			3993
3240		9.0	9 26 54.41	3.047	—0.003	—1 46 15. 3	—15. 74	—0. 27	4191

3205. Sehr schwach. — 3208. Schj's Decl. bedarf einer Correction von —1'. Benel stimmt mit uns. —
3224. Sehr schwach, nur an 3 Fäden. — 3229. Durch Wolken.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3241			9 ^h 26 ^m 54 ^s .28			—1° 46' 19".2			3994
3242		8.9	27 19.97	3 ^o 043	—0 ^o 003	2 0 19. 2	—15''77	—0''27	4192
3243			19.89			18. 7			3533
3244		9.0	28 13.10	3.050	0.003	1 29 6. 7	15. 82	0. 27	3383
3245			13.20			8. 6			3716
3246		8.3	28 20.63	3.060	0.004	0 50 39. 7	15. 82	0. 27	3142
3247			20.46			42. 1			3849
3248		8.7	28 58.39	3.050	0.003	1 35 38. 9	15. 86	0. 27	3177
3249			58.37			40. 7			3534
3250		8.8	29 32.63	3.048	0.004	0 42 29. 1	15. 88	0. 27	3143
3251			32.82			28. 7			3717
3252		8.9	29 39.59	3.057	0.004	1 3 39. 5	15. 89	0. 27	3384
3253			39.65			43. 1			3850
3254		8.8	30 48.90	3.052	0.003	1 21 25. 0	15. 96	0. 27	3178
3255			49.05			27. 2			3535
3256		8.5	31 50.35	3.059	0.004	0 54 50. 1	16. 01	0. 27	3144
3257			50.48			49. 5			3536
3258		9.0	32 32.75	3.052	0.003	1 32 16. 0	16. 04	0. 27	3179
3259*			32.54			17. 8			3718
3260	3551	4.0	33 28.35	3.064	0.004	0 34 32. 8	16. 09	0. 26	3385
3261			28.27			35. 8			3582
3262		8.7	33 46.86	3.065	0.004	0 28 13. 4	16. 11	0. 26	4107
3263			47.03			14. 7			3537
3264		8.8	34 2.32	3.060	0.004	0 49 13. 7	16. 12	0. 26	4193
3265			2.32			17. 5			3851
3266		8.5	34 10.55	3.056	0.004	1 9 48. 4	16. 13	0. 26	3145
3267			10.53			51. 3			3852
3268*		9.0	34 11.28	3.064	0.004	0 32 51. 7	16. 13	0. 26	4108
3269			11.39			51. 3			3719
3270	3567	9.0	35 35.56	3.056	0.004	1 11 4. 7	16. 20	0. 26	3180
3271			35.50			6. 8			3538
3272		8.7	36 31.72	3.050	0.003	1 40 18. 6	16. 25	0. 26	3146
3273			31.66			19. 5			3583
3274*		9.0	36 37.30	3.053	0.003	1 23 21. 8	16. 26	0. 26	3386
3275			37.32			21. 5			3539
3276		9.0	37 49.86	3.053	0.003	1 26 24. 4	16. 32	0. 25	3181
3277			49.74			26. 1			3720
3278	3586	9.0	38 29.08	3.070	0.004	0 12 11. 5	16. 35	0. 25	4194
3279			29.21			13. 6			3540
3280		8.0	39 26.70	3.068	0.003	1 20 8. 9	16. 40	0. 25	3147
3281			26.67			10. 7			3584
3282		8.3	39 44.00	3.045	0.003	2 1 0. 9	16. 41	0. 25	3182
3283			43.90			2. 5			3721
3284		9.0	9 40 26.07	3.062	—0.004	—0 43 4. 3	—16. 45	—0. 25	4195
3285			26.41			6. 0			3541

3259. Sehr schwach. — 3268. Sehr schwach. — 3274. Etwas schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3286	3602	8.3	9 ^h 40 ^m 28 ^s .78	3 ^o 55	—0 ^o 003	—1° 19' 45" 5	—16" 45	—0" 25	3387
3287			28.66			46. 6			3722
3288		8.3	40 59.83	3.067	0.004	0 26 1. 6	16. 48	0. 25	4109
3289			59.84			5. 5			3585
3290		8.5	40 59.52	3.046	0.003	2 4 18. 7	16. 48	0. 25	3183
3291	3606		59.52			24. 2			3853
3292		9.0	41 37.13	3.064	0.004	0 37 57. 5	16. 51	0. 25	4196
3293			37.28			59. 7			3542
3294*		9.0	42 2.44	3.058	0.004	1 3 0. 45	16. 53	0. 25	3388
3295			1.75			0. 3			3723
3296	3606	8.3	42 12.56	3.069	0.004	0 13 50. 1	16. 54	0. 25	3148
3297			12.51			50. 5			3854
3298		9.0	42 37.04	3.067	0.004	0 26 30. 7	16. 56	0. 25	3184
3299			36.90			32. 5			3995
3300		9.0	43 8.71	3.069	0.004	0 16 13. 7	16. 58	0. 24	4197
3301			8.67			13. 6			3543
3302		8.8	43 36.72	3.046	0.003	2 1 20. 0	16. 61	0. 24	4110
3303			36.60			22. 4			4402
3304		8.8	43 49.41	3.051	0.003	1 34 7. 7	16. 62	0. 24	3389
3305			49.14			9. 6			3724
3306		8.0	44 1.81	3.061	0.004	0 50 23. 2	16. 63	0. 24	3149
3307			1.79			24. 8			3586
3308		8.8	44 3.50	3.054	0.003	1 27 21. 2	16. 63	0. 24	4251
3309			3.44			23. 1			3996
3310		8.7	44 16.92	3.047	0.003	1 55 45. 3	16. 64	0. 24	3185
3311			16.77			47. 4			3855
3312		8.8	44 21.36	3.065	0.004	0 35 33. 0	16. 64	0. 24	4252
3313			20.94			34. 7			3997
3314		8.9	44 36.89	3.054	0.003	1 26 42. 8	16. 66	0. 24	4198
3315			37.01			44. 1			3725
3316	3636	7.5	44 57.23	3.056	0.004	1 16 10. 3	16. 67	0. 24	4111
3317			57.13			15. 9			3587
3318		8.5	47 1.60	3.070	0.004	0 11 56. 2	16. 77	0. 24	3186
3319			1.47			58. 3			3544
3320		8.6	47 10.64	3.059	0.004	1 1 42. 8	16. 78	0. 24	3390
3321			10.75			43. 0			3726
3322		8.3	48 7.85	3.064	0.004	0 40 52. 7	16. 82	0. 23	3150
3323			7.59			54. 7			3727
3324		8.3	48 12.48	3.046	0.003	2 1 40. 3	16. 83	0. 23	3187
3325			12.46			41. 6			3545
3326	3650	8.8	48 44.00	3.062	0.004	0 47 44. 6	16. 85	0. 23	4112
3327			44.05			47. 1			3856
3328		8.2	49 12.03	3.066	0.004	0 31 57. 5	16. 88	0. 23	3391
3329			12.08			59. 9			3588
3330		8.3	9 50 24.26	3.051	—0.003	—1 41 47. 9	—16. 93	—0. 23	3151

3294. Sehr schwach, nur an 3 Fäden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3331			9 ^h 50 ^m 24 ^s .35			-1° 41' 48" 3			3546
3332		8.9	50 24.69	3° 056	-0° 003	1 17 17.4	-16" 93	-0" 23	3188
3333			24.62			20.3			3728
3334		8.8	50 43.81	3.063	0.004	0 44 56.5	16. 95	0. 23	4113
3335			44.12			58.6			3857
3336		7.3	51 22.08	3.055	0.003	1 20 51.5	16. 98	0. 23	3392
3337			22.26			53.2			3589
3338		8.7	51 27.00	3.055	0.003	1 21 4.5	16. 98	0. 23	4199
3339			26.97			7.4			3547
3340		9.0	52 58.95	3.055	0.003	1 21 3.7	17. 05	0. 23	3189
3341			58.78			3.6			3729
3342		9.0	53 16.39	3.060	0.004	0 59 29.5	17. 07	0. 23	4114
3343			16.39			32.4			3548
3344	3677	9.0	53 54.56	3.066	0.004	0 27 32.5	17. 09	0. 23	4200
3345			54.53			33.5			3858
3346		9.0	54 5.21	3.064	0.004	0 38 24.7	17. 10	0. 23	3190
3347			5.28			25.2			3730
3348		9.0	54 52.48	3.070	0.004	0 9 8.9	17. 14	0. 23	4201
3349			52.40			9.4			4253
3350			52.35			9.4			3859
3351		7.5	55 12.31	3.067	0.004	0 25 1.8	17. 15	0. 22	4115
3352			12.24			2.9			3549
3353		9.0	55 20.11	3.056	0.003	1 22 20.7	17. 16	0. 22	4116
3354			19.83			21.8			3731
3355		8.7	55 31.39	3.052	0.003	1 40 12.7	17. 17	0. 22	3393
3356			31.26			15.0			3590
3357*			55 34.26	3.055	0.003	1 23 39.7	17. 17	0. 22	4202
3358			34.31			40.5			4254
3359		8.7	56 5.51	3.054	0.003	1 32 0.7	17. 19	0. 22	3191
3360			5.31			4.8			3860
3361	3690	6.7	56 26.02	3.067	0.004	0 27 44.2	17. 21	0. 22	3152
3362			26.08			44.9			3550
3363*		8.5	57 54.73	3.059	0.004	1 5 13.3	17. 27	0. 22	3192
3364*			54.93			14.9			3551
3365		8.8	58 15.58	3.048	0.003	2 5 59.2	17. 29	0. 22	4203
3366			15.62			60.9			3732
3367		9.0	58 23.89	3.063	0.004	0 44 4.4	17. 30	0. 22	4117
3368			23.90			9.5			3861
3369	3710	9.0	9 59 53.77	3.062	0.004	0 53 1.7	17. 36	0. 22	3193
3370			53.83			3.8			3733
3371		9.0	10 0 12.80	3.058	0.003	1 12 37.0	17. 38	0. 22	4118
3372			12.78			40.0			3552
3373		8.5	0 23.92	3.051	0.003	1 47 8.5	17. 38	0. 22	3394
3374			23.60			12.7			3862
3375		8.4	10 0 32.13	3.059	-0.004	-1 6 59.2	-17. 39	-0. 22	3153

3357. Nicht in den Bonner Durchm.; etwas schwächer als Nr. 3353. — 3363. Duplex, Pos. = 315°
d = 4"0, Mitte beob. Register etwa 0^m3 schwächer als Hauptstern. — 3364. Schwach, schien duplex
zu sein, d = 3" bis 4", Mitte beob.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3376	3717	8.6	10 ^h 0 ^m 32 ^s 38	3 ^o 050	—0 ^o 003	—1 ^o 6' 61" 0	—17" 44	—0" 22	3591
3377			1 36.03			1 54 46. 2			3194
3378			35.93			47. 7			3734
3379			3 0.50			1 3 20. 1			4119
3380			0.40			21. 8			3592
3381	3729	7.8	4 40.53	3.052	0.003	1 47 59. 8	17. 57	0. 21	3195
3382			40.21			63. 8			3593
3383			4 50.43			1 22 7. 1			4120
3384	3735	8.6	50.20	3.060	0.003	9. 7	17. 59	0. 21	3735
3385			5 11.02			1 6 49. 2			4204
3386			10.78			53. 0			3863
3387	3736	9.0	5 12.86	3.066	0.004	0 34 16. 4	17. 59	0. 21	4255
3388*			12.56			20. 2			3864
3389			5 52.27			0 38 38. 9			4121
3390			52.30			41. 4			3736
3391			7 1.59			0 19 21. 8			4205
3392	3761	8.3	1.54	3.069	0.003	24. 1	17. 67	0. 21	3594
3393			7 4.72			1 2 47. 6			4256
3394			4.61			48. 6			3737
3395			8 10.68			0 30 25. 4			3196
3396			10.62			27. 8			3595
3397	3765	9.0	8 50.41	3.062	0.003	0 55 37. 5	17. 74	0. 20	4206
3398			50.36			39. 0			3738
3399			9 28.99			1 24 7. 4			4122
3400			29.18			9. 4			3596
3401			9 33.62			1 47 34. 6			3197
3402	3765	8.5	33.74	3.062	0.003	37. 6	17. 78	0. 20	3865
3403			9 45.60			0 58 32. 5			4257
3404			45.82			34. 6			3998
3405			10 14.29			1 58 45. 6			4207
3406			14.43			48. 6			3866
3407	3765	8.8	10 33.29	3.063	0.003	0 47 38. 6	17. 81	0. 20	4123
3408			33.48			40. 3			3739
3409			11 37.93			2 4 2. 1			3198
3410			37.93			5. 4			3740
3411			11 52.94			0 37 7. 6			4124
3412	3787	8.2	53.30	3.065	0.003	11. 1	17. 86	0. 20	3597
3413			13 43.02			1 38 25. 5			3199
3414			42.92			26. 7			3741
3415			14 0.36			2 4 24. 6			4125
3416			0.45			29. 3			3867
3417	3787	8.8	14 26.41	3.064	0.003	0 50 8. 8	17. 97	0. 19	4208
3418			26.57			9. 6			3999
3419			10 14 49.06			—1 1 37. 8			3200
3420			49.09			38. 6			3742

3388. Sehr schwach.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3421		7.3	10 ^b 15 ^m 39 ^s 89	3 ^o 071	—0 ^o 003	—0° 7' 16" 0	—18" 01	—0" 19	4126
3422			39.96			18. 4			3598
3423		9.0	16 0.76	3.067	0.003	0 31 3. 4	18. 03	0. 19	4209
3424			0.60			5. 5			3743
3425		6.5	17 4.42	3.070	0.003	0 16 10. 6	18. 06	0. 19	3201
3426			4.48			11. 7			3599
3427		9.0	17 11.96	3.067	0.003	0 31 2. 7	18. 07	0. 19	4210
3428			11.97			5. 4			3868
3429		7.8	17 27.49	3.055	0.002	1 38 38. 9	18. 08	0. 19	4127
3430			27.53			42. 4			3600
3431		8.5	18 14.50	3.052	0.002	1 59 15. 6	18. 11	0. 18	4258
3432			14.40			17. 6			3744
3433		7.8	18 22.45	3.071	0.003	0 9 25. 7	18. 12	0. 18	4488
3434			22.43			25. 2			3869
3435		8.8	18 26.67	3.059	0.002	1 22 12. 8	18. 12	0. 18	4489
3436			26.85			13. 4			4691
3437			26.83			13. 9			4000
3438		9.0	18 31.64	3.055	0.002	1 43 45. 6	18. 12	0. 18	4259
3439			31.51			48. 6			4001
3440			31.52			46. 0			4403
3441	3819	8.7	19 6.12	3.054	0.002	1 51 8. 6	18. 14	0. 18	4211
3442			6.08			10. 9			3870
3443*		9.0	19 40.53	3.056	0.002	1 41 43. 9	18. 16	0. 18	4128
3444			40.76			46. 7			3745
3445		7.0	20 14.06	3.069	0.003	0 21 11. 4	18. 18	0. 18	4260
3446			13.93			12. 7			3601
3447	3827	9.0	20 30.77	3.068	0.003	0 24 17. 9	18. 19	0. 18	4490
3448			30.92			17. 9			4002
3449		8.5	21 12.03	3.069	0.003	0 19 34. 2	18. 22	0. 18	4129
3450			12.12			35. 1			3746
3451		8.5	21 35.50	3.053	0.002	2 4 33. 6	18. 23	0. 18	3202
3452			35.46			36. 8			3871
3453		8.3	22 0.96	3.067	0.003	0 29 10. 6	18. 25	0. 18	4261
3454			0.71			12. 7			4003
3455		9.0	23 3.66	3.068	0.003	0 27 8. 8	18. 29	0. 17	4262
3456			3.63			10. 5			3747
3457		5.0	23 7.80	3.053	0.002	2 5 57. 8	18. 29	0. 17	4130
3458			7.94			61. 1			3602
3459		8.5	23 40.33	3.058	0.002	1 33 50. 8	18. 31	0. 17	4212
3460			40.17			53. 2			3872
3461		8.7	24 40.78	3.055	0.002	1 53 50. 7	18. 34	0. 17	4131
3462			40.90			53. 7			3748
3463		8.8	25 1.00	3.056	0.002	1 47 51. 8	18. 36	0. 17	4213
3464			1.04			55. 6			3873
3465	3852	8.9	10 25 6.49	3.069	—0.003	—0 23 30. 5	—18. 36	—0. 17	4263
3443. Sehr schwach.									

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3466			10 ^h 25 ^m 6 ^s .47			—0° 23' 32".0			4004
3467		8.7	25 32.72	3.056	—0.002	1 45 51.4	—18" 38	—0" 17	4132
3468			32.67			50.2			4404
3469*		8.9	25 43.75	3.059	0.002	1 31 8.4	18. 38	0. 17	4491
3470			43.90			8. 5			3749
3471	3859	8.5	25 46.10	3.054	0.002	2 0 51.3	18. 38	0. 17	4264
3472			45.85			52.0			3874
3473		8.7	26 11.29	3.067	0.003	0 31 34.0	18. 40	0. 17	4214
3474			11.31			33.9			4405
3475		8.6	26 19.64	3.070	0.003	0 13 23.7	18. 40	0. 17	4492
3476			19.84			22.9			4005
3477		9.0	27 9.85	3.068	0.003	0 31 31.4	18. 43	0. 17	4692
3478			9.92			32.6			3875
3479		8.7	27 21.27	3.056	0.002	1 48 51.9	18. 44	0. 17	4133
3480			21.41			55.3			3750
3481		8.9	29 49.96	3.059	0.002	1 24 24.6	18. 51	0. 16	4134
3482			29.91			27.3			3876
3483*		8.7	29 31.34	3.059	0.002	1 31 39.0	18. 51	0. 16	4215
3484			31.59			41.5			3751
3485		8.5	30 0.55	3.062	0.002	1 7 38.8	18. 53	0. 16	4216
3486			0.54			43.0			4006
3487		9.0	31 4.21	3.057	0.002	1 43 35.6	18. 56	0. 16	4265
3488			4.04			37.5			3752
3489		8.8	31 43.84	3.058	0.002	1 34 55.6	18. 59	0. 16	4493
3490			43.91			56.4			3877
3491		8.7	31 48.42	3.061	0.002	1 19 29.3	18. 59	0. 16	4135
3492			48.54			32.0			4007
3493		8.2	32 10.13	3.060	0.002	1 24 5.7	18. 60	0. 16	4266
3494			10.21			7.7			3603
3495		9.0	32 16.70	3.056	0.001	1 51 3.6	18. 60	0. 16	4494
3496			16.61			5.2			3753
3497		8.8	33 12.88	3.058	0.002	1 41 48.3	18. 63	0. 16	4217
3498			12.81			50.4			3878
3499		8.9	33 50.55	3.070	0.003	0 14 36.6	18. 65	0. 16	4136
3500			50.46			38.7			4008
3501		9.0	34 17.89	3.059	0.002	1 32 7.5	18. 67	0. 16	4218
3502			17.91			11.4			3754
3503	3908	6.5	35 2.95	3.063	0.002	1 5 4.3	18. 69	0. 16	4137
3504			2.62			8.1			3879
3505		9.0	36 11.17	3.056	0.001	1 52 4.3	18. 73	0. 15	4219
3506			11.12			6.5			3755
3507		7.5	36 26.71	3.059	0.001	1 31 16.0	18. 74	0. 15	4267
3508			26.49			20.7			3604
3509		8.8	10 36 42.65	3.065	—0.002	—0 49 20.0	—18. 74	—0. 15	4138
3510			42.77			21.8			4009

3469. Fäden stimmen schlecht. — 3483. Aeusserst schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3511	3927	8.8	10 ^h 38 ^m 7 ^s .17	3 ^o 59	—0 ^o 001	—1 ^o 40' 57'' 6	—18'' 79	—0'' 15	4220
3512			7.10			58. 2			3756
3513		8.9	38 11.78	3.068	0.002	0 29 29.1	18. 79	0. 15	4268
3514			11.68			29. 8			4406
3515		8.5	38 12.45	3.057	0.001	1 49 1. 0	18. 79	0. 15	4495
3516			12.61			2. 4			4010
3517*		8.7	39 17.04	3.065	0.002	0 50 17. 7	18. 82	0. 15	4139
3518*			16.78			17. 6			3757
3519		8.7	39 49.63	3.057	0.001	1 47 10. 5	18. 84	0. 15	4221
3520			49.71			11. 7			3880
3521		9.0	40 19.06	3.063	0.002	1 1 29. 0	18. 85	0. 15	4269
3522			19.01			31. 4			4011
3523		8.8	40 34.44	3.061	0.001	1 28 52. 0	18. 86	0. 15	4140
3524			34.46			55. 1			4012
3525		8.4	40 53.39	3.062	0.001	1 13 6. 5	18. 87	0. 15	4496
3526			53.54			6. 4			3605
3527		8.5	40 58.75	3.063	0.001	1 3 57. 6	18. 87	0. 15	4497
3528			58.71			59. 0			3881
3529		8.7	41 10.77	3.062	0.001	1 26 1. 2	18. 88	0. 15	4222
3530			10 61			1. 6			3758
3531	3947	6.5	42 18.16	3.062	0.001	1 17 56. 9	18. 91	0. 15	4141
3532			18.04			60. 9			3606
3533		8.8	42 56.23	3.056	0.001	2 6 44. 0	18. 93	0. 14	4223
3534			56.12			46. 2			3882
3535		8.7	43 31.24	3.056	0.001	2 2 12. 1	18. 95	0. 14	4270
3536			30.91			11. 9			3759
3537		8.5	43 33.92	3.062	0.001	1 17 50. 7	18. 95	0. 14	4142
3538			33.93			53. 8			4013
3539		9.0	44 7.83	3.057	0.001	2 1 50. 0	18. 97	0. 14	4224
3540			7.90			51. 2			3883
3541	3965	8.5	45 19.74	3.058	0.001	1 56 0. 5	19. 00	0. 14	4143
3542			19.62			2. 4			3760
3543		8.7	45 20.94	3.058	0.001	1 48 12. 8	19. 00	0. 14	4271
3544			20.79			16. 2			4014
3545		9.0	46 8.47	3.070	0.002	0 18 8. 4	19. 02	0. 14	4225
3546			8.39			10. 6			3884
3547		8.8	46 18.71	3.066	0.002	0 52 27. 6	19. 03	0. 14	4272
3548			18.56			28. 9			3761
3549		6.7	47 3.57	3.061	0.001	1 35 16. 7	19. 05	0. 14	4226
3550			3.33			19. 2			4016
3551	3972	9.0	47 3.61	3.061	0.001	1 35 51. 1	19. 05	0. 14	4144
3552			3.74			54. 8			4015
3553		8.7	47 16.61	3.067	0.002	0 41 23. 5	19. 05	0. 14	4498
3554			16.69			26. 5			3885
3555		5.7	10 47 21.87	3.061	—0.001	—1 27 55. 2	—19. 06	—0. 14	4693

3517. Geschätz 9^{mo}. — 3518. Zwei * in Parallel; sequens beob. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3556			10 ^h 47 ^m 21 ^s .86			—1° 27' 54" 4			4407
3557		8.3	48 11.45	3 ^s .066	—0 ^s .002	0 51 11. 3	—19" 08	—0" 13	4499
3558			11.09			12. 6			4780
3559*		8.5	48 14.07	3.071	0.002	0 15 32. 7	19. 08	0. 13	4273
3560			14.29			34. 0			4791
3561		8.5	48 26.67	3.071	0.002	0 15 9. 4	19. 09	0. 13	4274
3562			26.64			9. 8			3762
3563		8.5	48 53.55	3.067	0.002	0 45 30. 2	19. 10	0. 13	4145
3564			53.60			31. 9			4408
3565		8.7	49 1.00	3.071	0.002	0 8 47. 4	19. 10	0. 13	4227
3566			0.89			49. 7			3886
3567		8.3	49 33.91	3.070	0.002	0 20 10. 1	19. 11	0. 13	4641
3568			33.76			10. 6			4017
3569		8.2	49 43.30	3.065	0.002	0 57 6. 7	19. 12	0. 13	4500
3570*			43.10			6. 6			4781
3571		8.2	50 17.30	3.069	0.002	0 30 1. 3	19. 13	0. 13	4146
3572			17.24			5. 8			3763
3573		8.2	52 27.26	3.062	0.001	1 33 54. 4	19. 19	0. 13	4147
3574			27.12			60. 3			3764
3575		9.0	52 51.84	3.062	0.001	1 34 37. 4	19. 20	0. 12	4148
3576			51.84			41. 6			3887
3577		8.5	53 27.22	3.063	0.001	1 19 31. 0	19. 21	0. 12	4228
3578			27.26			33. 5			3765
3579		8.8	54 46.95	3.070	0.002	0 22 43. 5	19. 25	0. 12	4229
3580			47.15			45. 4			3888
3581		9.0	54 57.64	3.060	0.000	1 47 28. 9	19. 25	0. 12	4149
3582			57.79			32. 4			4018
3583		5.2	55 26.90	3.060	0.000	1 48 41. 7	19. 26	0. 12	4150
3584			27.12			45. 1			3607
3585		9.0	56 18.69	3.066	0.001	0 52 40. 5	19. 28	0. 12	4230
3586			19.01			40. 2			3766
3587		8.2	56 35.85	3.059	0.000	1 57 46. 8	19. 29	0. 12	4501
3588			35.88			48. 2			4019
3589		9.0	56 38.92	3.067	0.001	0 54 11. 6	19. 29	0. 12	4231
3590			38.89			13. 5			3889
3591		8.8	56 57.56	3.071	0.001	0 15 9. 4	19. 30	0. 12	4275
3592			57.31			9. 5			4409
3593		8.7	57 7.51	3.067	0.001	0 48 48. 1	19. 30	0. 12	4502
3594			7.46			49. 7			4020
3595		8.0	57 55.72	3.068	0.001	0 36 14. 1	19. 32	0. 11	4151
3596			55.68			19. 3			3608
3597		8.4	58 21.68	3.061	0.000	1 50 20. 4	19. 33	0. 11	4232
3598			21.59			22. 8			3890
3599		8.6	10 58 24.11	3.071	—0.001	—0 16 50. 0	—19. 33	—0. 11	4152
3600			23.92			54. 0			4021

3559. Wurde auch beobachtet: 14^s33 und 32^s2. Beob. Nr. 4640. — 3570. Wurde auch beobachtet: 43^s29 und 8^s0. Beob. Nr. 4792.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3601		8.4	11 ^h 1 ^m 4 ^s .40	3.063	0.000	—1° 30' 7" 5	—19° 40	—0' 11	4153
3602			4.06			12. 8			3891
3603		8.5	1 27.80	3.071	—0.001	0 17 15. 3	19. 40	0. 11	4233
3604			27.99			15. 5			4410
3605		7.5	1 53.82	3.065	0.000	1 13 36. 5	19. 41	0. 11	4234
3606			53.59			36. 5			4782
3607	4048	8.0	2 0.18	3.071	0.001	0 9 50. 6	19. 42	0. 11	4154
3608			0.03			50. 7			3892
3609		8.3	2 6.72	3.064	0.000	1 23 28. 6	19. 42	0. 11	4276
3610			6.77			28. 9			4370
3611		8.5	2 31.05	3.060	0.000	2 2 25. 5	19. 43	0. 11	4503
3612			30.88			25. 9			4411
3613		7.5	2 50.90	3.068	0.001	0 39 21. 6	19. 43	0. 11	4642
3614			50.83			22. 3			4783
3615	4057	8.8	3 39.50	3.066	0.000	1 8 3. 5	19. 45	0. 11	4277
3616			39.44			4. 3			4371
3617		8.5	4 6.23	3.068	0.001	0 43 34. 7	19. 46	0. 11	4504
3618			6.19			34. 8			4412
3619		8.0	4 56.46	3.068	0.001	0 42 60. 2	19. 48	0. 10	4505
3620			56.35			59. 8			4784
3621		8.5	5 1.44	3.062	0.000	1 46 19. 2	19. 48	0. 10	4278
3622			1.56			21. 4			4793
3623	4065	8.5	5 17.43	3.070	0.001	0 25 23. 1	19. 49	0. 10	4694
3624			17.36			22. 9			4413
3625		8.8	5 35.74	3.072	0.001	0 6 14. 7	19. 49	0. 10	4643
3626			35.76			17. 1			4794
3627		8.5	5 52.03	3.069	0.001	0 30 9. 7	19. 50	0. 10	4695
3628			51.90			8. 8			4785
3629		8.5	6 0.74	3.072	0.001	0 6 44. 0	19. 50	0. 10	4279
3630			0.74			42. 0			4372
3631		8.5	6 27.31	3.071	0.001	0 13 23. 8	19. 51	0. 10	4506
3632			27.04			24. 0			4795
3633		8.5	6 45.20	3.068	0.001	0 43 28. 6	19. 52	0. 10	4644
3634			44.88			28. 1			4414
3635		9.0	7 24.77	3.066	0.000	1 7 59. 1	19. 53	0. 10	4696
3636			24.81			61. 7			4796
3637		8.5	8 2.74	3.063	0.000	1 44 50. 5	19. 54	0. 10	4280
3638			2.86			50. 6			4373
3639	4084	7.5	8 13.87	3.069	0.001	0 35 22. 5	19. 54	0. 10	4507
3640			13.89			21. 5			4786
3641		8.8	8 40.59	3.071	—0.001	0 17 32. 5	19. 55	0. 10	4645
3642			40.52			32. 1			4415
3643		8.7	9 25.25	3.064	0.000	1 37 5. 0	19. 57	0. 09	4281
3644			25.49			4. 3			4374
3645		9.0	11 9 47.10	3.067	0.000	—1 3 53. 3	—19. 57	—0. 09	4508

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3646			11 ^h 9 ^m 46.84			—1° 3' 50" 4			4416
3647		8.8	10 21.20	3.070	—0.001	0 23 22. 8	—19" 59	—0" 09	4697
3648			21.22			21. 5			4797
3649		8.9	10 42.48	3.065	0.000	1 19 45. 2	19. 59	0. 09	4282
3650			42.26			47. 5			4798
3651		8.8	11 26.83	3.063	0.000	1 52 22. 0	19. 61	0. 09	4509
3652			26.65			22. 0			4375
3653*	4110	7.0	13 1.09	3.068	0.000	0 57 55. 3	19. 63	0. 09	4283
3654*			1.11			55. 9			4376
3655		8.6	14 1.33	3.067	0.000	1 6 49. 6	19. 65	0. 08	4510
3656			1.15			49. 3			4417
3657	4120	8.9	15 25.11	3.068	0.000	1 2 30. 8	19. 68	0. 08	4284
3658			24.88			28. 7			4418
3659		8.4	15 44.92	3.065	0.000	1 42 12. 3	19. 68	0. 08	4646
3660			45.08			11. 9			4377
3661		8.8	15 59.35	3.070	0.001	0 23 30. 4	19. 69	0. 08	4511
3662			59.28			31. 3			4799
3663	4125	8.9	16 27.02	3.071	—0.001	0 17 21. 3	19. 69	0. 08	4285
3664			27.05			20. 8			4419
3665*		9.3	17 13.37	3.070	0.000	0 27 42. 0	19. 71	0. 08	4698
3666		8.7	17 25.76	3.063		1 55 7. 5	19. 71	0. 08	4512
3667			25.61			8. 6			4378
3668		8.8	17 55.39	3.069	0.000	0 50 13. 7	19. 72	0. 08	4647
3669			55.16			13. 6			4420
3670*		9.0	17 57.65	3.067	0.000	1 12 46. 1	19. 72	0. 08	4513
3671			57.65			47. 0			4800
3672*		7.2	18 35.55	3.066	+0.001	1 31 26. 4	19. 73	0. 08	4648
3673			35.59			28. 5			4787
3674		8.8	19 28.49	3.066	0.001	1 26 18. 9	19. 74	0. 07	4514
3675			28.42			18. 6			4421
3676		8.2	19 35.97	3.071	0.000	0 23 30. 9	19. 74	0. 07	4286
3677			36.24			28. 8			4379
3678		7.1	21 30.59	3.069	0.001	1 0 43. 6	19. 77	0. 07	4649
3679			30.65			43. 6			4380
3680	4150	7.7	21 39.85	3.071	0.000	0 12 32. 8	19. 77	0. 07	4515
3681			39.80			33. 1			4788
3682	4151	8.3	21 40.67	3.065	0.001	1 47 1. 7	19. 77	0. 07	4287
3683			40.47			1. 6			4422
3684		7.9	23 0.76	3.072	0.000	0 9 39. 2	19. 79	0. 07	4288
3685			0.81			37. 9			4381
3686		8.9	23 27.04	3.067	0.001	1 21 14. 7	19. 80	0. 06	4516
3687			26.92			15. 3			4423
3688	4170	7.7	25 36.82	3.068	0.001	1 5 34. 8	19. 83	0. 06	4289
3689			36.95			34. 6			4382
3690		7.8	11 28 24.42	3.067	+0.001	—1 48 5. 6	—19. 86	—0. 06	4650

3653 duplex. sequ. beob. — 3654. duplex d = 6", 7^m und 8^m, sequ. beobachtet. — 3665. Nicht in der Bonner Durchmusterung. — 3670. Sehr schwach. — 3672. Fäden stimmen schlecht.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3691	4189	8.2	11 ^h 28 ^m 24 ^s .49	3 ^s .067	+0 ^s .001	—1° 48' 5''9	—19''86	—0''06	4383
3692			28 29.48			1 32 23.2			4517
3693			29.31			21.1			4424
3694			29 12.19			1 54 46.4			4290
3695			11.96			46.9			4425
3696		4.7	30 32.83	3.072	0.000	0 8 1.9	19.89	0.05	4518
3697		9.0	33.05	3.071	0.000	1.1	19.89	0.05	4384
3698			30 53.88			0 23 9.5			4291
3699			53.52			9.0			4426
3700		8.5	31 3.19	3.070	0.000	0 47 31.3	19.89	0.05	4651
3701		8.3	3.20	3.071	0.000	33.3	19.90	0.05	4801
3702			31 30.70			0 27 35.1			4519
3703			30.43			33.4			4789
3704			31 37.96			0 54 45.5			4699
3705			37.97			45.7			4802
3706	4205	6.7	32 0.91	3.068	0.001	1 44 40.0	19.90	0.05	4652
3707		8.5	0.91	3.067	0.000	40.2	19.91	0.05	4790
3708			32 45.90			1 53 48.4			4292
3709			45.90			46.9			4385
3710		8.9	33 6.14	3.066	0.001	2 1 26.0	19.92	0.04	4520
3711		9.0	5.73	3.070	0.000	24.1	19.92	0.04	4427
3712			33 21.35			0 44 51.3			4653
3713			21.35			52.8			4803
3714			34 7.02			1 45 57.8			4293
3715			6.77			55.2			4935
3716	4214	8.8	34 6.78	3.069	0.001	1 8 44.0	19.93	0.04	4521
3717		9.0	6.79	3.070	0.000	41.9	19.93	0.04	4386
3718			34 20.02			0 49 49.2			4700
3719			20.11			50.3			4804
3720		8.7	34 32.44	3.066	0.001	2 5 10.3	19.93	0.04	4654
3721		8.5	32.29	3.069	0.001	13.2	19.93	0.04	4936
3722			34 55.35			1 4 61.1			4701
3723			55.34			58.8			4418
3724			36 13.17			0 14 43.0			4294
3725			12.90			40.8			4429
3726	4233	9.0	13.19	3.072	0.001	41.7	19.95	0.04	4805
3727			37 2.44			0 15 5.7			4522
3728			2.19			5.1			4937
3729		9.0	37 26.65	3.069	0.002	1 39 13.8	19.96	0.04	4295
3730			26.62			13.6			4806
3731		8.5	38 12.18	3.071	0.001	0 41 27.8	19.96	0.03	4655
3732		8.9	12.21	3.069	0.002	27.3	19.96	0.03	4387
3733			38 28.47			1 20 40.3			4523
3734			28.14			40.9			4430
3735		8.7	11 40 36.27	3.070	+0.001	—0 56 10.7	—19.98	—0.03	4296

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3736			11 ^h 40 ^m 36 ^s .19			—0° 56' 9".1			4388
3737		9.0	43 12.54	3.068	+0.002	2 3 6. 3	—20.00	—0.03	4297
3738			12.42			4. 8			4431
3739		9.0	44 0.48	3.071	0.001	0 33 34. 2	20. 01	0. 02	4298
3740			0.28			30. 6			4432
3741*	4273	8.0	44 3.02	3.069	0.002	1 43 22. 8	20. 01	0. 02	4524
3742			2.97			22. 4			4389
3743	4287	9.0	46 33.30	3.072	0.001	0 34 34. 9	20. 02	0. 02	4299
3744			33.06			35. 3			4433
3745		9.0	47 35.33	3.071	0.002	1 5 4. 2	20. 02	0. 01	4525
3746*			35.08			5. 5			4807
3747		8.3	47 38.15	3.072	0.001	0 20 37. 1	20. 02	0. 01	4656
3748			38.18			37. 9			4390
3749		8.0	48 26.72	3.071	0.001	0 44 40. 2	20. 03	0. 01	4702
3750			26.85			41. 6			4808
3751	4294	8.5	48 30.71	3.070	0.002	1 40 43. 9	20. 03	0. 01	4300
3752*			30.45			41. 0			4938
3753		9.0	48 51.99	3.070	0.002	1 50 43. 2	20. 03	0. 01	4657
3754*			51.66			42. 7			4939
3755		8.5	49 37.20	3.071	0.001	0 44 44. 0	20. 03	—0. 01	4526
3756			37.27			44. 4			4809
3757		7.7	53 10.37	3.071	0.002	1 13 20. 2	20. 05	0. 00	4301
3758			10.23			17. 8			4434
3759		6.8	54 37.76	3.071	0.002	1 4 12. 0	20. 05	0. 00	4527
3760			37.75			9. 7			4940
3761		8.8	54 39.99	3.071	0.002	0 53 37. 5	20. 05	0. 00	4302
3762			39.75			35. 9			4435
3763		9.0	55 2.45	3.071	0.002	1 31 37. 2	20. 05	0. 00	4658
3764*			2.49			40. 4			4810
3765*		9.0	55 33.86	3.071	0.002	1 32 28. 1	20. 05	0. 00	4528
3766			33.80			29. 0			4436
3767		9.0	56 27.30	3.072	0.002	0 44 17. 1	20. 05	0. 00	4303
3768			27.22			16. 8			4811
3769		8.5	56 51.42	3.072	0.002	0 55 57. 3	20. 05	0. 00	4659
3770			51.31			56. 4			4941
3771	4347	8.0	57 8.08	3.072	0.002	1 45 3. 7	20. 05	+0. 01	4660
3772			7.96			3. 0			4437
3773		8.6	58 22.84	3.072	0.002	0 27 51. 5	20. 05	0. 01	4304
3774			22.63			51. 0			4812
3775	4361	8.4	58 52.87	3.072	0.002	0 48 56. 2	20. 05	0. 01	4529
3776			52.71			54. 8			4438
3777		8.8	59 5.07	3.072	0.002	0 16 33. 1	20. 05	0. 01	4305
3778			5.04			32. 2			4813
3779		8.5	11 59 30.79	3.072	+0.003	—1 45 61. 0	—20. 05	+0. 01	4661
3780			30.66			58. 2			4942
<p>3741. Fäden stimmen schlecht. — 3746. sehr schwach, 9^m5. — 3752. Fäden stimmen schlecht. — 3754. Nur an 2 Fäden. — 3764. Fäden stimmen schlecht. — 3765. Sehr hell, 8^m5.</p>									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3781	4377	8.7	12 ^h 1 ^m 55 ^s .04	3 ^s .072	+0 ^s .003	-1° 23' 41" 7	-20" 05	+0" 01	4530
3782			55.07			40. 3			4439
3783		8.8	3 24.61	3.072	0.002	0 18 30. 7	20. 05	0. 02	4662
3784			24.41			28. 5			4440
3785		8.8	4 1.91	3.073	0.003	1 39 35. 2	20. 05	0. 02	4531
3786	4396		1.74			32. 7			4943
3787*		8.5	4 4.01	3.073	0.003	1 32 39. 9	20. 05	0. 02	4703
3788*			3.97			42. 0			4814
3789		8.5	4 51.93	3.073	0.003	1 19 8. 7	20. 05	0. 02	4663
3790			51.66			9. 4			4441
3791		6.8	4 57.57	3.073	0.003	2 0 2. 6	20. 05	0. 02	4704
3792			57.66			3. 0			4815
3793		7.0	6 17.97	3.073	0.003	1 46 32. 6	20. 05	0. 02	4532
3794			17.83			30. 8			4442
3795		8.0	7 12.63	3.073	0.002	0 32 29. 3	20. 04	0. 03	4533
3796	4434		12.79			30. 5			4816
3797		7.5	8 36.19	3.073	0.002	0 37 53. 5	20. 04	0. 03	4705
3798			36.30			53. 8			4817
3799		9.0	8 37.79	3.074	0.004	1 47 28. 8	20. 04	0. 03	4664
3800			37.73			31. 1			4443
3801		8.0	10 19.71	3.074	0.004	2 2 39. 6	20. 03	0. 03	4534
3802			19.40			40. 5			4444
3803		9.0	11 7.01	3.074	0.004	1 21 46. 6	20. 03	0. 03	4665
3804			7.14			47. 7			4818
3805		8.4	11 39.31	3.073	0.004	1 7 45. 2	20. 03	0. 03	4535
3806	4472		39.11			46. 8			4445
3807		9.0	12 43.21	3.074	0.004	1 20 44. 8	20. 02	0. 03	4666
3808			43.19			47. 0			4819
3809		9.0	13 0.31	3.074	0.004	1 32 15. 9	20. 02	0. 03	4536
3810			0.21			14. 1			4446
3811		9.0	15 57.13	3.076	0.004	2 4 56. 4	20. 01	0. 04	4537
3812			56.93			56. 2			4447
3813*		9.0	16 40.47	3.073	0.003	0 14 35. 2	20. 00	0. 04	4667
3814			40.60			34. 0			4706
3815			40.60			34. 2			4448
3816	4473	9.0	17 46.19	3.073	0.003	0 33 3. 1	19. 99	0. 05	4538
3817			46.01			2. 2			4820
3818		9.0	18 32.94	3.075	0.004	1 38 42. 7	19. 99	0. 05	4707
3819			32.92			42. 6			4449
3820		8.8	18 54.22	3.073	0.003	0 22 39. 5	19. 98	0. 05	4539
3821	4473		53.86			36. 6			4944
3822		9.0	19 5.16	3.075	0.004	1 26 56. 6	19. 98	0. 05	4708
3823			5.34			59. 6			4821
3824		8.8	12 20 4.00	3.074	+0.004	-1 11 37. 3	-19. 98	+0. 05	4668
3825			4.04			38. 3			4450

3787. Duplex 9^m0 und 8^m9, d = 12", sequ. beobachtet. — 3788. Duplex im Parallel, sequ. boob. —
 3813. Beide Coordinaten nicht sonderlich gut.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3826		9.0	12 ^h 21 ^m 8 ^s .46	3 ^s .077	+0 ^s .004	—2° 5' 50'' 6	—19'' 97	+0'' 05	4540
3827			8.44			50. 9			4451
3828		8.0	21 22.35	3.076	0.004	1 41 14. 0	19. 97	0. 05	4669
3829			22.14			13. 6			4945
3830		9.0	21 59.89	3.073	0.003	0 30 19. 4	19. 96	0. 05	4709
3831			59.86			19. 4			4822
3832		8.8	22 1.33	3.077	0.004	2 4 5. 0	19. 96	0. 05	4541
3833			0.97			5. 8			4946
3834		7.7	22 45.08	3.076	0.004	1 44 16. 0	19. 95	0. 05	4710
3835			45.18			16. 1			4823
3836		8.7	22 58.55	3.074	0.003	0 32 29. 8	19. 95	0. 05	4670
3837			58.19			27. 8			4452
3838	4501	8.5	23 54.62	3.075	0.004	1 15 2. 9	19. 94	0. 06	4542
3839			54.50			1. 5			4947
3840		7.7	25 39.96	3.075	0.004	1 4 58. 8	19. 93	0. 06	4543
3841			40.07			57. 8			4453
3842		8.6	26 37.78	3.077	0.004	1 35 59. 0	19. 92	0. 06	4671
3843			37.80			59. 4			4824
3844		9.0	27 47.00	3.076	0.004	1 9 28. 0	19. 91	0. 07	4544
3845			46.81			26. 9			4454
3846	4521	7.2	27 58.96	3.074	0.004	0 43 8. 0	19. 90	0. 07	4672
3847			58.94			7. 2			4825
3848		9.0	29 23.46	3.077	0.005	1 39 13. 4	19. 89	0. 07	4545
3849			23.30			11. 5			4455
3850		8.8	29 31.39	3.074	0.004	0 43 29. 3	19. 89	0. 07	4673
3851			31.49			30. 0			4826
3852		7.5	30 40.41	3.077	0.005	1 37 43. 5	19. 87	0. 07	4546
3853			40.42			41. 2			4456
3854	4554	8.0	32 32.67	3.073	0.004	0 9 59. 9	19. 85	0. 07	4547
3855			32.44			57. 5			4457
3856		9.0	34 6.48	3.079	0.005	2 6 44. 7	19. 83	0. 08	4548
3857			6.30			44. 9			4827
3858*		2.8	35 19.74	3.075	0.004	0 45 46. 6	19. 82	0. 08	4602
3859*			19.80			46. 6			4828
3860		8.9	35 24.81	3.079	0.005	2 3 56. 8	19. 82	0. 08	4674
3861			24.77			54. 8			4458
3862		8.8	36 32.88	3.078	0.005	1 34 2. 6	19. 80	0. 08	4549
3863			32.48			3. 1			4948
3864		7.7	37 12.83	3.075	0.004	0 53 20. 4	19. 79	0. 08	4603
3865			12.84			19. 8			4459
3866		8.5	37 17.74	3.075	0.004	0 45 9. 2	19. 79	0. 08	4675
3867			17.57			7. 2			4949
3868		8.8	37 30.63	3.077	0.005	1 17 10. 9	19. 79	0. 09	4711
3869			30.68			12. 3			4829
3870	4590	8.7	12 38 0.47	3.075	+0.004	—0 48 18. 6	—19. 78	+0. 09	4550

3858. γ Virginis, den nördlicheren beob. — 3859. γ Virg., desgl.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3871			12 ^h 38 ^m 0 ^s .71			—0° 48' 17".6			4830
3872		8.9	38 15.12	3.080	+0.005	2 1 22. 2	—19"78	+0"09	4676
3873			14.99			22. 7			4460
3874		9.0	39 7.15	3.075	0.004	0 38 29. 5	19. 76	0. 09	4604
3875			6.90			27. 7			4950
3876		8.3	40 8.14	3.073	0.004	0 8 16. 1	19. 75	0. 09	4551
3877			8.16			15. 7			4461
3878		8.8	41 31.34	3.074	0.004	0 19 38. 9	19. 73	0. 09	4552
3879			31.40			39. 7			4831
3880		8.7	42 33.27	3.076	0.004	0 49 16. 1	19. 71	0. 09	4677
3881			33.15			16. 9			4462
3882		8.9	43 59.14	3.077	0.005	1 8 37. 4	19. 69	0. 10	4678
3883			59.23			37. 8			4832
3884		9.0	44 33.87	3.076	0.004	0 54 12. 5	19. 68	0. 10	4712
3885			33.86			12. 2			4463
3886	4631	9.0	44 44.75	3.077	0.005	1 4 3. 5	19. 67	0. 10	4679
3887			44.85			3. 8			4833
3888		8.2	45 47.67	3.073	0.004	0 14 56. 0	19. 66	0. 10	4605
3889			47.59			55. 5			4464
3890		8.8	46 30.23	3.075	0.004	0 34 18. 5	19. 64	0. 10	4680
3891			29.91			16. 3			4951
3892		8.8	46 32.47	3.073	0.004	0 13 56. 2	19. 64	0. 10	4606
3893			32.68			57. 2			5074
3894	4647	9.0	47 43.63	3.076	0.005	0 47 32. 4	19. 62	0. 11	4681
3895			43.65			34. 3			4465
3896		9.0	48 1.70	3.080	0.005	1 28 18. 2	19. 62	0. 11	4713
3897			1.59			20. 3			4834
3898		9.0	49 8.53	3.074	0.005	0 26 44. 5	19. 60	0. 11	4682
3899			8.35			44. 2			4952
3900		8.7	49 15.58	3.078	0.005	1 2 27. 4	19. 59	0. 11	4607
3901			15.29			27. 6			4466
3902		9.0	49 32.86	3.073	0.005	0 8 48. 4	19. 59	0. 11	4714
3903			32.96			47. 4			4835
3904		7.7	50 1.92	3.074	0.005	0 16 28. 0	19. 58	0. 11	4608
3905			1.85			25. 5			5028
3906		8.7	50 16.84	3.073	0.005	0 10 13. 3	19. 57	0. 11	5096
3907			16.79			14. 1			4836
3908		9.0	50 31.77	3.074	0.005	0 25 35. 1	19. 57	0. 11	4715
3909			31.49			33. 6			4953
3910		9.0	51 5.62	3.079	0.006	1 17 51. 8	19. 56	0. 11	4683
3911			5.81			54. 3			5075
3912	4673	8.8	51 9.75	3.083	0.006	2 5 2. 6	19. 56	0. 11	5097
3913			9.76			2. 1			5029
3914	4674	9.0	12 51 28.87	3.079	+0.006	—1 22 40. 0	—19. 55	+0. 11	4716
3915			28.74			39. 1			4954

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3916		8.5	12 ^h 52 ^m 3 ^s .17	3.074	+0.005	—0 22' 35".5	—19' 54	+0' 11	4609
3917			3.06			33. 6			4467
3918		8.7	52 26.57	3.079	0.006	1 16 2. 9	19. 53	0. 11	5098
3919			26.54			2. 1			5030
3920		8.8	52 31.23	3.073	0.005	0 10 2. 4	19. 53	0. 11	4717
3921			31.17			3. 8			5076
3922		8.2	52 34.87	3.080	0.006	1 24 14. 2	19. 53	0. 11	4684
3923			34.85			15. 1			5031
3924		8.7	52 57.05	3.075	0.005	0 27 18. 5	19. 52	0. 11	4610
3925			57.18			17. 9			4837
3926		8.8	53 39.48	3.079	0.006	1 21 34. 3	19. 51	0. 11	5099
3927			39.39			33. 9			4955
3928		8.2	53 42.81	3.075	0.005	0 30 42. 2	19. 51	0. 11	4718
3929			43.04			42. 2			5077
3930		8.3	54 12.79	3.083	0.006	1 53 14. 3	19. 50	0. 11	4611
3931			12.78			13. 3			4468
3932		8.8	54 44.01	3.083	0.006	1 52 2. 8	19. 49	0. 11	4685
3933			43.95			2. 2			4838
3934		8.5	56 24.44	3.073	0.005	0 7 15. 9	19. 45	0. 12	4612
3935			24.16			15. 6			4469
3936		9.0	56 32.18	3.077	0.005	0 50 8. 2	19. 45	0. 12	4686
3937			32.15			9. 1			4839
3938		9.0	57 51.01	3.079	0.006	1 12 31. 1	19. 42	0. 12	4687
3939			50.73			32. 3			4956
3940	4716	8.8	57 57.41	3.080	0.006	1 18 6. 1	19. 42	0. 12	4306
3941			57.20			7. 0			5032
3942		9.0	58 8.96	3.080	0.006	1 23 3. 8	19. 41	0. 12	4719
3943			9.13			5. 7			5078
3944		9.0	58 46.31	3.075	0.005	0 29 40. 3	19. 40	0. 12	4720
3945			46.42			42. 0			4840
3946	4724	8.5	12 59 1.68	3.084	0.006	1 53 12. 5	19. 39	0. 12	4553
3947			1.98			12. 4			5033
3948		8.7	13 0 28.69	3.080	0.006	1 14 9. 3	19. 36	0. 12	4307
3949			28.45			9. 1			4957
3950		9.0	0 37.60	3.084	0.006	2 0 4. 6	19. 36	0. 12	4688
3951			37.69			5. 4			4841
3952		8.8	0 52.18	3.078	0.006	1 0 55. 4	19. 35	0. 12	4554
3953			51.90			55. 6			4958
3954	4739	8.5	2 3.95	3.085	0.006	2 0 43. 8	19. 32	0. 12	4308
3955			3.86			41. 9			4470
3956		9.0	3 29.53	3.077	0.006	0 44 11. 2	19. 29	0. 13	4309
3957			29.60			14. 0			4842
3958		8.5	4 31.53	3.085	0.007	2 3 49. 2	19. 26	0. 13	4689
3959			31.65			50. 1			4843
3960		8.0	13 6 19.24	3.083	+0.006	1 36 4. 2	19. 22	+0. 13	4555

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
3961			13 ^h 6 ^m 19.08			-1° 36' 3" 4			4471
3962		7.3	6 20.73	3.079	+0.006	1 5 37.0	-19.22	+0.13	4613
3963			20.80			37.3			5034
3964		9.0	6 31.00	3.083	0.006	1 33 19.7	19.22	0.13	4310
3965			31.10			20.4			4844
3966		9.0	6 42.98	3.078	0.006	0 51 51.8	19.21	0.13	4721
3967			42.96			50.2			4959
3968		8.0	6 48.51	3.085	0.007	1 53 28.6	19.21	0.13	4311
3969			48.73			29.1			5079
3970		9.0	7 17.01	3.079	0.006	0 54 9.5	19.20	0.13	4614
3971			16.73			8.6			4960
3972		9.0	7 26.26	3.081	0.007	1 21 39.3	19.19	0.13	4690
3973			26.38			39.8			5080
3974		9.0	7 32.14	3.084	0.007	1 46 6.1	19.19	0.13	4556
3975			31.96			5.2			4845
3976		8.8	8 25.62	3.081	0.007	1 21 30.1	19.17	0.14	4722
3977			25.64			29.7			4961
3978*		8.7	8 55.91	3.080	0.006	1 5 3.0	19.15	0.14	4312
3979			55.86			3.6			4846
3980		7.2	10 0.61	3.077	0.006	0 43 41.6	19.13	0.14	4557
3981			0.89			42.0			5035
3982		8.8	11 2.17	3.079	0.007	1 1 28.8	19.10	0.14	4313
3983			2.24			26.8			4847
3984	4772	8.9	12 28.82	3.086	0.007	1 52 17.9	19.06	0.14	4314
3985			28.78			19.4			4962
3986		8.7	12 34.03	3.077	0.006	0 36 33.9	19.06	0.14	4558
3987			34.10			33.2			5036
3988		9.0	15 29.32	3.074	0.006	0 13 5.3	18.98	0.15	4315
3989			29.20			5.3			4848
3990		9.0	15 48.05	3.076	0.006	0 30 32.0	18.97	0.15	4723
3991			48.07			33.0			5081
3992		9.0	16 55.23	3.079	0.006	0 50 36.9	18.94	0.15	4316
3993			55.29			36.5			4849
3994		8.3	17 48.81	3.084	0.007	1 27 13.2	18.91	0.16	4559
3995			48.78			14.3			4472
3996		8.8	17 57.51	3.085	0.007	1 39 26.5	18.91	0.16	4615
3997			57.43			26.4			4963
3998	4803	8.5	18 47.78	3.085	0.007	1 34 23.1	18.88	0.16	4317
3999			47.91			23.5			4850
4000		7.0	19 47.45	3.077	0.006	0 32 31.1	18.85	0.16	4318
4001			47.38			30.9			4473
4002		9.0	21 1.23	3.076	0.006	0 25 11.7	18.81	0.16	4560
4003			1.35			12.6			4851
4004		8.0	13 21 52.17	3.074	+0.006	-0 10 34.6	-18.79	+0.16	4319
4005			52.00			35.2			4474
3978. Fäden stimmen schlecht.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4006	4830	9.0	13 ^h 22 ^m 30 ^s .72	3 ^o 077	+0 ^o 006	-0° 37' 12'' 9	-18'' 77	+0'' 16	4561
4007			30.85			14. 2			4852
4008		7.0	22 50.05	3.078	0.006	0 42 53. 9	18. 76	0. 17	4616
4009			49.99			52. 2			4475
4010		9.0	23 21.92	3.079	0.006	0 44 58. 0	18. 74	0. 17	4320
4011			22.06			60. 5			4853
4012		7.8	23 49.12	3.083	0.007	1 14 52. 8	18. 73	0. 17	4562
4013			49.04			53. 9			5037
4014		9.0	24 17.21	3.086	0.007	1 37 45. 0	18. 71	0. 17	4617
4015			16.96			44. 8			4964
4016	4842	8.7	24 44.24	3.086	0.007	1 37 2. 0	18. 70	0. 17	4321
4017			44.07			1. 9			4965
4018		8.7	25 19.99	3.077	0.006	0 35 34. 3	18. 68	0. 17	4563
4019			20.07			34. 5			5038
4020		7.5	25 21.01	3.086	0.007	1 40 58. 3	18. 68	0. 17	4618
4021			20.75			58. 6			4476
4022		8.6	26 10.21	3.089	0.008	1 57 15. 0	18. 65	0. 17	4619
4023			10.36			14. 7			4854
4024		8.0	26 31.01	3.088	0.008	1 46 49. 9	18. 64	0. 17	4564
4025			30.93			50. 2			4477
4026	4859	9.0	27 19.29	3.079	0.007	0 46 55. 0	18. 63	0. 17	4322
4027			19.34			55. 9			4855
4028		8.5	28 46.85	3.089	0.008	1 55 54. 0	18. 57	0. 18	4323
4029			47.20			54. 4			5039
4030		8.8	28 55.22	3.089	0.008	1 50 14. 5	18. 56	0. 18	4724
4031			55.14			13. 8			4966
4032		9.0	29 21.59	3.090	0.008	2 4 49. 7	18. 55	0. 18	5100
4033			21.69			52. 8			4856
4034		8.5	29 27.86	3.075	0.007	0 19 28. 8	18. 55	0. 18	4565
4035			27.96			28. 1			5082
4036	4859	7.7	29 51.80	3.074	0.007	0 17 23. 4	18. 53	0. 18	4620
4037			51.75			24. 8			4478
4038		8.7	30 7.82	3.089	0.008	1 52 36. 3	18. 52	0. 18	4725
4039			8.12			37. 1			5040
4040		8.8	30 18.73	3.077	0.007	0 37 17. 6	18. 52	0. 18	5101
4041			18.49			17. 2			4967
4042		8.5	31 27.00	3.086	0.008	1 27 5. 6	18. 48	0. 18	4621
4043			26.91			7. 3			4968
4044		9.0	31 30.56	3.081	0.007	0 56 11. 4	18. 47	0. 18	4324
4045			30.53			12. 4			4857
4046	4859	9.0	31 50.43	3.078	0.007	0 39 3. 6	18. 47	0. 18	4726
4047			50.48			2. 3			5041
4048		9.0	32 1.75	3.089	0.008	1 55 55. 6	18. 46	0. 18	5102
4049			1.41			56. 1			5083
4050		8.8	13 31 60.05	3.075	+0.007	-0 21 49. 3	-18. 46	+0. 18	4727

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4051			13 ^h 31 ^m 59 ^s .94			—0° 21' 49'' 5			4969
4052*		9.0	32 17.10	3 ^s .077	+0 ^s .007	0 35 59. 7	—18'' 45	+0'' 18	5103
4053			17.42			58. 2			5136
4054*			17.19			—			5084
4055		8.0	32 27.83	3.089	0.008	1 53 42. 4	18. 44	0. 18	4325
4056			27.77			43. 5			4479
4057*	4877	9.2	33 10.60	3.078	0.007	0 35 20. 5	18. 42	0. 19	5085
4058		9.0	33 39.32	3.081	0.007	0 58 50. 0	18. 40	0. 19	4728
4059			39.57			53. 2			4858
4060		9.0	33 46.97	3.089	0.008	1 44 10. 2	18. 40	0. 19	4326
4061			46.64			8. 8			4970
4062		8.2	36 28.07	3.089	0.008	1 50 12. 8	18. 30	0. 19	4327
4063			27.98			14. 4			4480
4064	4894	8.2	36 32.73	3.078	0.007	0 34 34. 5	18. 30	0. 19	4622
4065			32.68			38. 1			4859
4066	4903	9.0	38 38.95	3.074	0.007	0 8 36. 6	18. 22	0. 20	4328
4067			39.11			37. 3			4860
4068		7.8	40 52.19	3.090	0.008	1 49 3. 1	18. 14	0. 20	4329
4069			52.29			6. 3			4481
4070		8.8	41 39.99	3.082	0.007	0 57 12. 0	18. 11	0. 20	4330
4071			40.33			14. 2			4861
4072	4926	8.7	42 7.99	3.076	0.007	0 23 54. 5	18. 10	0. 20	4566
4073			7.86			53. 5			4971
4074		8.5	42 33.54	3.082	0.007	0 58 4. 5	18. 08	0. 20	4331
4075			33.33			4. 8			4972
4076	4933	8.7	42 51.06	3.085	0.008	1 18 22. 6	18. 07	0. 21	4623
4077			51.21			24. 0			4862
4078		9.0	45 50.11	3.082	0.007	0 53 12. 5	17. 95	0. 21	4332
4079			49.98			15. 0			4863
4080		9.0	45 58.33	3.090	0.008	1 44 5. 9	17. 95	0. 21	4567
4081			58.14			7. 1			4973
4082		8.5	47 41.64	3.086	0.008	1 20 52. 5	17. 88	0. 22	4568
4083			41.41			53. 2			5042
4084	4963	8.8	47 41.52	3.076	0.007	0 20 27. 3	17. 88	0. 22	4333
4085			41.61			28. 8			4864
4086	4970	6.2	48 17.00	3.082	0.007	0 53 15. 4	17. 86	0. 22	5104
4087			16.98			14. 4			4482
4088		8.8	48 25.00	3.090	0.008	1 45 53. 6	17. 85	0. 22	4729
4089			25.06			53. 6			4865
4090		8.8	48 26.91	3.078	0.007	0 29 32. 0	17. 85	0. 22	4569
4091			26.84			31. 7			4974
4092	4974	9.0	49 2.50	3.081	0.007	0 50 4. 9	17. 83	0. 22	4334
4093			2.39			6. 0			5105
4094			2.44			5. 3			5043
4095		9.0	13 49 11.45	3.079	+0.007	—0 41 20. 4	—17. 82	+0. 22	4730

4052. Fäden stimmen schlecht. — 4054. Nur an 2 Fäden, keine Decl. — 4057. B. D. — 0° N. 2721.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4096			13 ^h 49 ^m 11 ^s .54			—0° 41' 21".2			5044
4097		9.0	50 19.40	3.075	+0.007	0 16 22.1	—17" 78	+0" 22	4335
4098			19.49			23. 9			4866
4099		8.7	51 26.78	3.090	0.008	1 42 24.5	17. 73	0. 22	4570
4100			26.81			23. 6			4867
4101		9.0	53 33.96	3.084	0.007	0 59 50. 4	17. 64	0. 22	4336
4102			33.91			53. 5			4868
4103		8.3	54 14.17	3.089	0.008	1 28 34. 2	17. 61	0. 22	4571
4104			14.00			36. 8			4483
4105		9.0	54 21.04	3.086	0.008	1 10 58. 8	17. 61	0. 23	4731
4106			21.14			61. 4			4869
4107		8.5	56 4.83	3.090	0.008	1 35 25. 1	17. 54	0. 23	4572
4108			5.11			25. 7			5045
4109		9.0	56 16.04	3.087	0.008	1 19 41. 9	17. 53	0. 23	4732
4110			16.09			43. 6			4870
4111*		9.0	56 24.65	3.092	0.009	1 46 20. 3	17. 52	0. 23	4573
4112*			24.64			21. 4			4975
4113		8.7	58 30.10	3.077	0.008	0 23 10. 9	17. 43	0. 23	4337
4114			30.22			11. 9			4871
4115		8.6	13 58 50.78	3.076	0.008	0 18 57. 9	17. 42	0. 23	4574
4116			50.62			57. 9			4976
4117		8.9	14 0 52.53	3.078	0.008	0 28 24. 7	17. 33	0. 23	4338
4118			52.59			27. 1			4872
4119	5030	8.4	1 8.48	3.078	0.008	0 28 48. 0	17. 32	0. 23	4575
4120			8.28			48. 0			4977
4121	5034	8.7	1 31.21	3.090	0.009	1 32 31. 5	17. 30	0. 23	4733
4122			31.22			31. 9			5046
4123	5036	8.2	1 42.10	3.077	0.008	0 27 9. 5	17. 29	0. 23	4339
4124			42.13			9. 3			4576
4125			42.21			9. 8			4484
4126			42.37			11. 0			4873
4127	5054	8.0	4 30.90	3.097	0.009	2 5 1. 7	17. 17	0. 24	4340
4128			30.80			4. 2			4485
4129		9.0	6 15.25	3.090	0.009	1 23 12. 1	17. 09	0. 24	4577
4130			15.27			12. 7			4874
4131	5066	6.2	7 13.82	3.075	0.008	0 15 14. 1	17. 04	0. 24	4341
4132			13.96			14. 6			4486
4133		8.9	7 36.63	3.087	0.009	1 12 18. 0	17. 03	0. 24	4734
4134			36.73			18. 5			4875
4135		8.9	8 40.55	3.083	0.008	0 50 8. 6	16. 98	0. 25	4342
4136			40.77			11. 0			4876
4137	5081	8.9	10 29.10	3.082	0.008	0 45 58. 0	16. 89	0. 25	4343
4138			29.25			60. 4			4877
4139	5092	7.8	14 12 58.12	3.092	+0.009	—1 31 17. 5	—16. 77	+0. 25	4344
4140			58.39			20. 0			4878
4111. Geschätzt = 7 ^m ₅ . — 4112. Hell. 8 ^m ₅ .									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4141	5098	5.0	14 ^h 13 ^m 6 ^s .21	3.094	+0.009	-1° 41' 12" 6	-16" 77	+0" 25	4578
4142			6.02			13. 1			4487
4143		8.6	14 17.80	3.086	0.008	1 3 29. 6	16. 71	0. 25	4735
4144			17.96			30. 2			4879
4145		9.0	14 26.89	3.092	0.009	1 32 29. 5	16. 70	0. 25	4345
4146	5105		26.77			27. 4			4978
4147		8.7	14 38.03	3.097	0.009	1 55 26. 1	16. 69	0. 25	4579
4148			38.05			25. 8			5047
4149		8.5	15 7.50	3.096	0.009	1 48 43. 2	16. 67	0. 25	5106
4150			7.63			44. 4			4880
4151	5106	9.0	15 19.16	3.082	0.008	0 43 31. 5	16. 66	0. 25	4736
4152			19.09			32. 6			4979
4153		6.7	15 32.26	3.091	0.009	1 24 56. 0	16. 65	0. 26	4624
4154			32.16			57. 2			5048
4155		9.0	16 22.82	3.085	0.008	1 0 0. 9	16. 61	0. 26	4346
4156	5123		22.91			0. 8			4980
4157		9.0	17 12.03	3.097	0.009	1 51 26. 6	16. 57	0. 26	4580
4158			12.00			26. 8			4881
4159		7.5	18 8.22	3.096	0.009	1 46 29. 5	16. 52	0. 26	4347
4160			8.65			31. 6			4882
4161	5135	8.8	18 51.70	3.078	0.008	0 25 21. 0	16. 49	0. 26	4581
4162			51.52			22. 6			4981
4163		8.8	19 19.48	3.080	0.008	0 36 17. 7	16. 46	0. 26	4348
4164			19.44			20. 3			5049
4165		8.5	19 38.45	3.074	0.008	0 7 32. 5	16. 45	0. 26	4737
4166	5144		38.73			33. 5			4883
4167		8.7	20 12.61	3.079	0.008	0 31 17. 1	16. 43	0. 26	4582
4168			12.02			17. 2			4982
4169		9.0	20 31.02	3.083	0.008	0 52 22. 9	16. 40	0. 26	4738
4170			31.17			23. 5			5050
4171	5135	8.4	20 53.41	3.088	0.008	1 10 34. 7	16. 39	0. 26	5107
4172			53.60			36. 2			5137
4173			53.33			34. 5			4983
4174		9.0	21 24.08	3.086	0.008	0 59 57. 7	16. 36	0. 26	4349
4175			24.13			61. 2			4884
4176	5144	8.3	21 32.77	3.088	0.008	1 12 21. 5	16. 35	0. 26	4583
4177			32.63			22. 3			5051
4178		5.0	21 45.80	3.095	0.009	1 39 58. 6	16. 34	0. 26	4625
4179			45.84			59. 9			5086
4180		9.0	22 49.21	3.088	0.008	1 9 21. 7	16. 29	0. 27	4350
4181	5144		48.99			21. 8			4984
4182		8.8	23 52.90	3.091	0.009	1 26 1. 4	16. 23	0. 27	4351
4183			52.93			3. 6			4885
4184		8.8	14 24 29.68	3.084	+0.008	-0 51 20. 9	-16. 20	+0. 27	4739
4185			29.65			19. 6			4985

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascenaion 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4186	5166	8.2	14 ^h 25 ^m 36 ^s .28	3.090	+0.008	—1° 14' 6'' 9	—16'' 14	+0'' 27	4352
4187			36.51			7. 8			4886
4188		8.8	27 18.65	3.100	0.009	2 5 20. 0	16. 05	0. 27	4584
4189			18.79			21. 7			4887
4190		8.8	27 42.39	3.085	0.008	0 55 49. 9	16. 03	0. 27	4353
4191			42.15			51. 0			5052
4192		9.0	28 13.45	3.099	0.009	1 55 54. 7	16. 01	0. 28	4740
4193			13.53			56. 8			4888
4194		8.7	28 21.99	3.084	0.008	0 51 45. 2	16. 00	0. 28	4741
4195			21.72			45. 7			4986
4196	5213	8.9	32 47.87	3.076	0.008	0 14 32. 6	15. 76	0. 28	4354
4197			48.01			34. 2			4889
4198		8.9	33 40.00	3.079	0.008	0 31 57. 2	15. 71	0. 28	4355
4199			40.17			58. 7			4890
4200*		8.0	34 34.27	3.100	0.009	1 52 49. 5	15. 66	0. 28	4626
4201			34.24			50. 9			4987
4202		7.7	35 3.04	3.094	0.009	1 30 14. 7	15. 64	0. 28	4585
4203			3.10			14. 8			4891
4204		7.8	35 9.66	3.085	0.008	0 51 2. 6	15. 63	0. 29	4742
4205			9.64			4. 1			5053
4206	5213	8.8	35 33.74	3.079	0.008	0 27 0. 3	15. 61	0. 29	4356
4207			33.76			2. 8			5087
4208		8.9	35 34.18	3.073	0.008	0 6 58. 4	15. 61	0. 29	5108
4209			34.21			56. 3			4988
4210		8.8	35 40.36	3.100	0.009	1 50 28. 9	15. 60	0. 29	4743
4211			40.33			30. 0			5054
4212		7.0	37 18.46	3.101	0.009	1 58 20. 2	15. 51	0. 29	57
4213			18.52			21. 7			4892
4214		6.0	38 45.80	3.086	0.008	0 53 16. 9	15. 43	0. 29	4357
4215			45.94			18. 2			4893
4216*	5213	8.4	39 36.42	3.084	0.008	0 47 34. 7	15. 38	0. 29	58
4217			36.57			34. 8			4989
4218		7.7	39 52.73	3.077	0.008	0 18 28. 6	15. 37	0. 29	4586
4219			52.65			27. 6			5088
4220		8.9	40 0.61	3.086	0.008	0 55 9. 9	15. 36	0. 29	5109
4221			0.83			11. 0			5055
4222		9.0	40 6.75	3.086	0.008	0 56 —	15. 36	0. 29	4358
4223			6.74			45. 8			4744
4224			6.98			46. 1			4894
4225		9.0	40 22.39	3.090	0.008	1 9 54. 5	15. 34	0. 29	5110
4226	5213		22.13			57. 1			4990
4227		9.0	40 34.78	3.076	0.008	0 17 2. 5	15. 33	0. 29	4745
4228			34.73			3. 6			5056
4229		8.7	14 42 9.15	3.081	+0.008	—0 35 41. 8	—15. 24	+0. 29	59
4230			9.33			44. 4			4895

4200. Sehr schwach. — 4216. Decl. sehr gut.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4231		6.7	14 ^h 42 ^m 28 ^s .85	3 ^s .077	+0 ^s .008	—0° 19' 33" 7	—15" 22	+0" 29	4359
4232			28.93			35. 2			5057
4233		8.6	42 41.77	3.090	0.008	1 9 52. 0	15. 21	0. 30	4746
4234			41.82			53. 3			4991
4235		8.8	42 58.21	3.095	0.009	1 29 20. 0	15. 19	0. 30	4747
4236			58.48			23. 8			4896
4237		9.0	44 3.48	3.077	0.008	0 18 15. 1	15. 13	0. 30	60
4238			3.42			14. 0			4992
4239		4.5	44 32.25	3.099	0.009	1 46 36. 6	15. 11	0. 30	4587
4240			32.10			37. 0			5058
4241*		8.5	44 57.58	3.102	0.009	1 56 9 0	15. 08	0. 30	4627
4242			57.51			9. 3			4993
4243		9.0	45 6.02	3.082	0.008	0 37 36. 6	15. 07	0. 30	4360
4244			6.30			39. 3			4897
4245		8.8	46 6.12	3.085	0.008	0 53 32. 8	15. 01	0. 30	4588
4246*			6.57			33. 1			4994
4247		9.0	46 22.99	3.083	0.008	0 41 58. 0	15. 00	0. 30	4361
4248			22.97			60. 9			4898
4249		8.8	47 22.48	3.103	0.009	1 58 49. 8	14. 94	0. 30	4748
4250			22.62			50. 4			5059
4251		8.0	47 53.07	3.094	0.009	1 21 37. 9	14. 91	0. 30	4362
4252			53.06			40. 7			4995
4253	5293	8.8	48 48.68	3.097	0.009	1 36 18. 4	14. 86	0. 31	4749
4254			48.69			18. 0			4899
4255*	5297	9.3	49 9.57	3.087	0.008	0 56 30. 3	14. 83	0. 31	4996
4256		9.0	50 37.34	3.077	0.008	0 17 55. 7	14. 75	0. 31	4363
4257			37.45			56. 0			4900
4258		8.8	50 58.08	3.087	0.008	0 55 32. 1	14. 73	0. 31	4750
4259			57.86			33. 0			4997
4260		8.8	51 29.36	3.091	0.008	1 13 34. 0	14. 70	0. 31	4364
4261			29.38			35. 3			5060
4262		8.9	52 30.35	3.079	0.008	0 26 48. 7	14. 64	0. 31	4751
4263			30.61			48. 6			4901
4264		8.5	52 45.20	3.093	0.008	1 18 21. 0	14. 62	0. 31	4628
4265			45.10			22. 1			4998
4266		8.5	53 34.46	3.096	0.008	1 22 21. 7	14. 57	0. 31	4752
4267			34.52			23. 6			5061
4268		9.0	53 46.27	3.100	0.009	1 43 11. 0	14. 56	0. 31	4365
4269			46.38			13. 0			4902
4270		9.0	54 34.00	3.102	0.009	1 49 13. 2	14. 51	0. 31	4753
4271			34.03			15. 3			4999
4272		8.5	55 40.37	3.097	0.009	1 30 57. 7	14. 45	0. 31	4366
4273			40.40			59. 9			4903
4274		8.9	14 57 25.73	3.099	+0.009	—1 38 1. 1	—14. 34	+0. 32	4367
4275			26.05			3. 7			4904

4241. Schwach. — 4246. Fäden stimmen schlecht. — 4255. B. D. — 0° N. 2902.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4276	5351	8.0	14 ^h 57 ^m 58 ^s .87	3 ^s .079	+0.008	—0 24' 55" 9	—14' 31	+0" 32	4629
4277			58.82			54. 9			5000
4278	5355	8.8	58 32.53	3.105	0.009	2 2 23. 8	14. 27	0. 32	4754
4279			32.38			24. 6			5062
4280	5362	9.0	59 5.65	3.104	0.009	1 55 19. 2	14. 24	0. 32	4368
4281			5.91			20. 7			4905
4282	5363	8.9	59 11.81	3.076	0.008	0 15 36. 1	14. 23	0. 32	4755
4283			11.96			35. 0			5001
4284		8.2	59 9.82	3.086	0.008	0 49 38. 2	14. 23	0. 32	4630
4285			9.84			38. 9			5063
4286		7.8	59 15.05	3.097	0.009	1 29 53. 4	14. 23	0. 32	5111
4287			15.14			54. 1			5089
4288		8.8	14 59 49.25	3.096	0.008	1 23 1. 4	14. 19	0. 32	4756
4289			49.48			1. 6			5002
4290		8.8	15 0 3.99	3.103	0.009	1 51 1. 7	14. 18	0. 32	4369
4291			4.06			2. 6			5064
4292		8.3	0 32.09	3.102	0.009	1 48 49. 9	14. 15	0. 32	4631
4293			32.05			50. 6			3893
4294		8.5	0 40.73	3.102	0.009	1 47 53. 1	14. 14	0. 32	5138
4295			40.88			53. 0			5090
4296		9.0	0 58.10	3.102	0.009	1 49 20. 5	14. 12	0. 32	4757
4297			58.61			22. 0			4906
4298		8.8	1 4.89	3.106	0.009	2 5 24. 2	14. 11	0. 32	5112
4299			4.76			24. 5			5065
4300		8.5	1 50.18	3.082	0.008	0 34 49. 3	14. 07	0. 32	4758
4301			50.40			52. 2			3894
4302*	5382	8.5	2 16.91	3.081	0.008	0 29 51. 7	14. 04	0. 32	5139
4303*			17.13			51. 2			4907
4304		8.3	2 42.02	3.106	0.009	2 5 49. 4	14. 01	0. 32	4632
4305			42.15			51. 9			5091
4306		9.0	2 59.89	3.096	0.008	1 24 17. 1	13. 99	0. 32	4759
4307			59.82			18. 0			5003
4308		8.8	3 3.95	3.088	0.008	0 55 45. 3	13. 99	0. 32	5113
4309			4.07			45. 9			5066
4310	5391	8.7	3 24.79	3.105	0.009	1 56 41. 3	13. 97	0. 32	5114
4311			24.74			40. 6			3895
4312		7.8	3 33.21	3.079	0.008	0 24 10. 0	13. 96	0. 32	5140
4313			33.28			8. 6			5004
4314		8.3	3 49.15	3.082	0.008	0 34 57. 2	13. 94	0. 32	61
4315			49.05			59. 9			4022
4316		7.0	5 6.68	3.102	0.009	1 47 10. 1	13. 86	0. 33	107
4317			6.89			7. 4			3896
4318	5407	9.0	6 23.23	3.084	0.008	0 41 4. 3	13. 78	0. 33	5115
4319			23.47			3. 4			4023
4320		9.0	15 6 25.25	3.087	+0.008	—0 52 51. 2	—13. 78	+0. 33	4760

4302. Länglich im Parallel? — 4303. Schien sehr eng duplex im Parallel.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4321	5412	8.9	15 ^h 6 ^m 25 ^s .62	3 ^s .088	+0 ^s .008	—0° 52' 51'' 9	—13'' 77	+0'' 33	3897
4322			6 42.49			0 55 53. 3			5141
4323			42.26			51. 6			5005
4324			6 56.40			0 40 37. 9			4761
4325			56.64			39. 9			4908
4326	5414	8.7	7 2.64	3.092	0.008	1 10 11. 9	13. 74	0. 33	5116
4327			2.50			12. 0			4024
4328			7 30.81			1 56 50. 3			108
4329			31.01			52. 8			3898
4330			7 33.98			1 25 4. 7			5142
4331		7.0	33.92	3.086	0.008	4. 4	13. 70	0. 33	5006
4332			7 35.39			0 51 51. 5			4589
4333			35.54			53. 2			5067
4334			8 28.81			1 56 49. 6			4633
4335			29.04			51. 2			4909
4336		8.2	8 41.30	3.084	0.008	0 42 26. 6	13. 63	0. 34	5117
4337			41.07			25. 6			4025
4338			9 31.00			1 53 29. 1			5143
4339			30.81			28. 1			5068
4340			9 49.13			1 16 13. 4			5118
4341		7.7	49.10	3.081	0.008	16. 1	13. 47	0. 34	4026
4342			11 14.76			0 31 29. 4			4634
4343			14.75			30. 3			5007
4344			12 2.22			0 19 29. 7			4635
4345			2.00			29. 5			4027
4346		9.0	12 6.92	3.075	0.008	0 8 21. 2	13. 41	0. 34	4762
4347			7.23			22. 8			4910
4348			12 29.25			1 8 9. 6			4590
4349			29.23			9. 1			5008
4350			12 45.41			1 42 28. 3			5119
4351		9.0	45.40	3.085	0.008	28. 3	13. 29	0. 34	3899
4352			14 0.88			0 43 25. 5			5120
4353			0.67			24. 6			4028
4354			14 20.42			1 57 14. 5			4636
4355			20.39			13. 9			3900
4356		8.2	15 4.96	3.080	0.008	0 25 16. 2	13. 22	0. 34	4763
4357			5.49			17. 2			4911
4358			15 16.59			1 33 37. 8			5121
4359			16.54			36. 9			4029
4360			16 12.25			1 5 12. 3			4637
4361	5458	6.5	12.30	3.082	0.008	13. 6	13. 07	0. 35	3901
4362			17 16.91			0 34 28. 8			4591
4363			17.10			30. 4			4030
4364			15 17 56.44			—0 5 58. 4			4638
4365			56.39			59. 3			3902

Nro.	Sohj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4366	5465	8.8	15 ^h 18 ^m 26 ^s .24	3 ^s 104	+0 ^s .009	-1 ^o 47' 29'' 9	-12'' 99	+0'' 35	4764
4367			26.28			31. 3			4031
4368		9.0	18 52.93	3.091	0.008	1 2 40. 0	12. 97	0. 35	5122
4369			53.20			40. 7			4912
4370		7.5	19 18.39	3.087	0.008	0 48 44. 2	12. 94	0. 35	5123
4371	5478		18.67			44. 0			3903
4372		9.0	19 41.77	3.083	0.008	0 36 58. 6	12. 91	0. 35	4765
4373			41.79			61. 9			4913
4374		8.3	20 50.64	3.097	0.008	1 23 32. 8	12. 84	0. 35	4592
4375			50.77			33. 8			3904
4376		8.3	21 20.74	3.075	0.008	0 10 35. 8	12. 80	0. 35	4766
4377			20.98			37. 2			4032
4378		8.7	22 0.34	3.101	0.008	1 34 53. 6	12. 76	0. 35	5124
4379			0.58			55. 4			3905
4380		8.8	23 59.01	3.088	0.008	0 53 14. 3	12. 62	0. 35	4767
4381	5501		59.21			14. 5			3906
4382		8.3	25 21.17	3.102	0.008	1 38 15. 8	12. 53	0. 36	4768
4383			21.27			17. 0			3907
4384		8.0	25 20.67	3.110	0.009	2 5 12. 3	12. 53	0. 36	5125
4385			21.06			14. 7			4033
4386		8.5	25 56.54	3.097	0.008	1 21 26. 4	12. 49	0. 36	4769
4387			56.92			28. 4			4914
4388*		6.0	26 31.70	3.086	0.008	0 45 37. 7	12. 45	0. 36	62
4389			31.73			38. 3			3908
4390		8.8	28 2.65	3.091	0.008	1 1 45. 4	12. 34	0. 36	4593
4391			2.69			46. 7			3909
4392		9.0	29 16.78	3.107	0.009	1 53 6. 7	12. 26	0. 36	4770
4393			16.71			7. 7			4034
4394		6.8	30 8.80	3.075	0.008	0 8 42. 1	12. 20	0. 36	4594
4395			8.78			41. 3			4035
4396*	5546	9.0	30 36.18	3.078	0.008	0 16 2. 0	12. 17	0. 36	4771
4397			36.30			2. 7			3910
4398		8.2	31 3.14	3.081	0.008	0 28 17. 6	12. 14	0. 36	4639
4399			3.47			19. 5			4915
4400		8.0	32 13.83	3.098	0.008	1 22 29. 1	12. 05	0. 36	4595
4401			13.65			29. 5			3911
4402		8.2	33 4.95	3.085	0.008	0 39 23. 8	11. 99	0. 36	4772
4403			5.05			26. 5			3912
4404		8.8	33 44.91	3.108	0.009	1 55 12. 8	11. 95	0. 36	5126
4405			44.92			14. 3			4036
4406	5555	8.8	33 59.36	3.082	0.008	0 30 20. 2	11. 93	0. 36	4596
4407			59.24			19. 4			5069
4408		8.3	34 0.59	3.102	0.008	1 35 59. 1	11. 93	0. 36	4773
4409			0.81			60. 0			4916
4410		9.0	15 35 49.78	3.103	+0.008	-1 38 36. 9	-11. 80	+0. 37	4774

4388. AR. unsicher, Decl. gut. — 4396. Sehr eng duplex?

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4411			15 ^h 35 ^m 49 ^s .94			-1° 38' 40'' 3			3913
4412		8.3	35 54.85	3.091	+0.008	1 0 28.1	-11'' 80	+0'' 37	4597
4413			54.69			26.9			4037
4414*	5569	8.8	36 45.72	3.097	0.008	1 19 51.5	11. 73	0. 37	4775
4415			45.99			53.9			4917
4416		8.7	37 5.15	3.101	0.008	1 31 43.0	11. 71	0. 37	4598
4417			4.74			43.0			4038
4418		9.0	37 32.68	3.108	0.009	1 54 37.7	11. 68	0. 37	5144
4419			32.86			38.8			4918
4420*		8.8	38 56.53	3.091	0.008	0 59 48.9	11. 58	0. 37	4599
4421			56.66			51.4			4919
4422		8.8	39 30.62	3.092	0.008	1 3 9.0	11. 54	0. 37	4776
4423			30.55			10.3			5070
4424		5.5	39 37.84	3.099	0.008	1 24 40.2	11. 53	0. 37	5145
4425			37.64			40.5			4039
4426	5579	8.8	39 44.38	3.094	0.008	1 10 37.9	11. 52	0. 37	5127
4427			44.33			37.9			5009
4428		9.0	39 59.13	3.088	0.008	0 50 51.3	11. 50	0. 37	4777
4429			59.33			50.3			3914
4430		8.7	40 11.35	3.095	0.008	1 12 37.6	11. 49	0. 37	5128
4431			11.30			37.8			5092
4432		9.0	40 58.16	3.076	0.008	0 13 20.1	11. 43	0. 37	4778
4433			58.32			23.0			4920
4434		8.5	40 58.32	3.085	0.008	0 40 33.4	11. 43	0. 37	4600
4435			58.13			34.0			5010
4436*		9.3	41 30.28	3.101	0.008	1 30 56.4	11. 43	0. 37	109
4437	5590	8.3	42 1.54	3.107	0.009	1 47 4.3	11. 36	0. 37	5129
4438			1.31			6.0			3915
4439		7.5	42 26.81	3.084	0.008	0 36 59.6	11. 33	0. 37	63
4440			27.07			58.2			306
4441			26.95			57.8			4040
4442		9.0	42 37.84	3.101	0.008	1 29 42.0	11. 31	0. 37	4921
4443		7.8	42 43.50	3.103	0.008	1 36 12.8	11. 31	0. 37	194
4444			43.36			11.4			5011
4445		9.0	42 49.97	3.077	0.008	0 15 54.9	11. 30	0. 37	343
4446			49.93			55.1			4041
4447		9.0	42 57.46	3.080	0.008	0 22 55.0	11. 29	0. 37	4601
4448			57.42			56.0			3916
4449		9.0	44 1.09	3.108	0.009	1 51 35.0	11. 21	0. 37	4779
4450			1.48			39.6			4922
4451	5607	8.7	44 28.94	3.084	0.008	0 34 20.3	11. 18	0. 37	195
4452			28.82			21.7			3917
4453*	5616	8.5	45 43.03	3.109	0.009	1 54 0.6	11. 09	0. 37	64
4454			43.31			2.0			4042
4455	5618	8.0	15 46 6.37	3.101	+0.008	-1 31 53.0	-11. 06	+0. 38	3918

4414. Schjellerup's AR. muss um +1^s verbessert werden. Bessel giebt 45^s 89, 2 Beob. — 4420. Duplex im Parallel, praec. beobachtet. — 4436. B. D. — 1° Nr. 3098. Sehr unsicher. — 4453. Nicht gut.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4456		8.7	15 ^h 46 ^m 7 ^s .67	3 ^s .091	+0 ^s .008	—0° 57' 17" 3	—11' 06	+0" 38	196
4457			7.85			18. 2			4923
4458		8.0	46 8.78	3.085	0.008	0 39 17. 5	11. 06	0. 38	127
4459			8.80			17. 4			264
4460			8.69			18. 6			4043
4461		9.0	46 39.80	3.087	0.008	0 45 14. 6	11. 02	0. 38	307
4462			39.72			15. 8			5012
4463		9.0	46 43.60	3.102	0.008	1 33 8. 4	11. 01	0. 38	344
4464			43.91			10. 0			4924
4465		8.8	46 46.33	3.089	0.008	0 53 9. 1	11. 01	0. 38	340
4466			46.29			10. 2			5071
4467		9.0	47 0.87	3.103	0.008	1 34 33. 0	10. 99	0. 38	345
4468			0.80			32. 9			5013
4469		9.0	49 6.62	3.109	0.009	1 52 42. 7	10. 84	0. 38	110
4470			6.73			42. 2			3919
4471*	5637	7.0	49 26.20	3.107	0.008	1 47 42. 1	10. 82	0. 38	65
4472*			26.06			42. 7			4044
4473	5640	9.0	50 11.01	3.083	0.008	0 32 32. 2	10. 76	0. 38	197
4474			11.16			31. 4			4925
4475		8.4	50 27.37	3.084	0.008	0 35 24. 5	10. 74	0. 38	128
4476			27.81			25. 9			3920
4477	5643	8.0	50 35.43	3.080	0.008	0 22 51. 7	10. 73	0. 38	265
4478			35.00			51. 7			4045
4479	5658	9.0	53 6.13	3.077	0.008	0 16 19. 9	10. 55	0. 38	198
4480			6.38			19. 3			3921
4481		9.0	54 58.98	3.097	0.008	1 14 13. 5	10. 41	0. 38	308
4482			59.02			14. 1			4926
4483		7.2	55 40.91	3.082	0.008	0 28 13. 0	10. 35	0. 38	111
4484			41.01			12. 1			3922
4485*	5673	7.8	56 18.55	3.073	0.008	0 3 48. 0	10. 31	0. 39	129
4486			18.76			48. 4			4046
4487		8.0	56 30.26	3.098	0.008	1 18 2. 6	10. 29	0. 39	199
4488			30.54			4. 7			4927
4489		7.9	15 58 15.97	3.088	0.008	0 48 55. 2	10. 16	0. 39	130
4490			15.95			54. 1			3923
4491		8.5	16 0 49.32	3.098	0.008	1 17 16. 7	9. 96	0. 39	66
4492			49.23			19. 8			3924
4493		9.0	1 9.04	3.085	0.008	0 36 35. 9	9. 94	0. 39	131
4494			9.32			36. 0			144
4495			9.27			36. 8			4047
4496		9.0	1 32.83	3.085	0.008	0 36 28. 7	9. 91	0. 39	4928
4497		8.6	1 35.74	3.087	0.008	0 42 3. 2	9. 91	0. 39	200
4498			35.59			2. 2			5014
4499	5706	8.4	16 1 42.84	3.076	+0.008	—0 9 32. 2	—9. 90	+0. 39	266
4500			42.70			33. 0			4048

4471. Duplex, 7^m u. 8^m, d = circa 4'', den südlicheren beob. — 4472. Duplex, d = 3'' bis 4'', den helleren beob. — 4485. Schjellerup's Decl. muss durch einen Druckfehler entstellt sein. Auf 1875 red. ist sie = —0° 2' 57" 1, wogegen Bessel u. Lalande, übereinstimmend mit uns, resp. —0° 3' 48" 7 und —0° 3' 45" 8 geben.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4501		7.8	16 ^h 3 ^m 30 ^s .55	3.098	+0.008	-1° 16' 59" 0	-9" 76	+0" 39	1
4502			30.63			61. 5			132
4503			30.51			62. 6			3925
4504		9.0	3 57.36	3.108	0.008	1 44 11. 8	9. 73	0. 39	67
4505			57.49			12. 7			4049
4506	5725	8.8	4 23.98	3.077	0.008	0 13 25. 4	9. 69	0. 39	145
4507			23.98			27. 1			4929
4508		8.4	4 42.02	3.088	0.008	0 46 56. 5	9. 67	0. 39	201
4509			41.91			55. 6			3926
4510		8.8	5 11.42	3.083	0.008	0 30 27. 7	9. 63	0. 40	2
4511			11.54			28. 0			133
4512			11.39			29. 5			4050
4513	5732	7.2	6 17.44	3.101	0.008	1 23 55. 8	9. 55	0. 40	68
4514			17.41			56. 0			3927
4515	5733	8.0	6 46.53	3.076	0.007	0 11 49. 2	9. 51	0. 40	134
4516			46.46			49. 7			5015
4517		8.0	6 47.61	3.095	0.008	1 4 41. 0	9. 51	0. 40	146
4518			47.78			42. 9			4930
4519		6.8	7 11.43	3.096	0.008	1 9 17. 5	9. 48	0. 40	202
4520			11.36			19. 5			5093
4521		9.0	7 31.98	3.105	0.008	1 36 28. 9	9. 45	0. 40	267
4522			32.22			30. 4			4931
4523		8.5	7 34.89	3.113	0.009	2 1 13. 2	9. 45	0. 40	268
4524			34.60			11. 3			5016
4525		9.0	7 58.50	3.110	0.008	1 49 11. 0	9. 42	0. 40	341
4526			—			12. 7			5072
4527			58.30			11. 6			5094
4528		8.5	8 10.93	3.106	0.008	1 36 11. 5	9. 40	0. 40	309
4529			11.00			11. 0			3928
4530		8.2	8 13.46	3.074	0.007	0 4 50. 7	9. 40	0. 40	69
4531			13.35			50. 3			5017
4532		8.8	8 31.78	3.078	0.007	0 16 14. 8	9. 37	0. 40	135
4533			31.80			15. 4			5073
4534	5741	7.5	8 36.26	3.103	0.008	1 27 27. 7	9. 37	0. 40	203
4535			36.15			29. 5			5095
4536		8.5	8 45.01	3.113	0.008	2 1 10. 4	9. 36	0. 41	310
4537			45.43			9. 3			4932
4538		8.2	8 50.22	3.083	0.007	0 19 20. 4	9. 35	0. 40	342
4539			50.27			22. 3			3929
4540*	5744	7.2	9 52.37	3.100	0.007	1 20 10. 4	9. 27	0. 40	204
4541			52.74			10. 1			3767
4542*	5755	8.5	11 41.08	3.113	0.008	1 57 54. 8	9. 13	0. 41	70
4543*			40.93			53. 0			3768
4544		9.0	16 12 18.24	3.089	+0.007	-0 47 37. 3	-9. 08	+0. 40	3
4545			18.80			39. 3			136

4540. An 3 Fäden, die nicht gut stimmen. — 4542, 4543. Duplex, beide 8^m9, d = circa 7", den südlicheren beobachtet.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4546	•	8.5	16 ^h 12 ^m 18 ^s .54	3.081	+0.007	—0° 47' 40" 8	—9" 03	+0" 40	3930
4547			13 0.98			0 24 1. 7			147
4548			1.18			1. 7			3769
4549			13 56.41			0 40 14. 6			71
4550			56.33			16. 6			3931
4551	5775	8.8	14 47.51	3.105	0.007	1 33 59. 6	8. 89	0. 40	4
4552			47.70			63. 2			137
4553			47.54			62. 0			3770
4554			16 9.56			1 47 0 2			72
4555			9.31			1. 4			412
4556		8.8	16 20.34	3.076	0.007	0 10 56. 6	8. 76	0. 41	148
4557			20.23			57. 5			3932
4558			16 40.01			0 33 40. 0			205
4559			39.94			39. 2			3771
4560			16 44.50			0 24 23. 7			269
4561		8.2	44.49	3.078	0.007	24. 6	8. 73	0. 41	4051
4562			16 46.49			0 16 9. 4			5
4563			46.83			11. 3			138
4564			46.79			13. 9			4933
4565			17 3.80			1 43 53. 7			311
4566		8.4	3.90	3.113	0.007	53. 0	8. 69	0. 42	5018
4567			17 13.99			1 58 21. 4			270
4568			13.70			20. 8			3933
4569			21 16.00			0 30 18. 5			73
4570			15.99			18. 5			149
4571*		9.0	15.91	3.100	0.007	18. 0	8. 34	0. 41	3772
4572			21 38.60			1 18 10. 9			139
4573			38.58			12. 2			3934
4574			21 59.58			0 27 41. 1			206
4575			59.63			41. 5			5019
4576	5818	8.8	22 4.34	3.115	0.007	2 1 50. 2	8. 31	0. 42	271
4577			4.33			50. 7			4052
4578			22 5.10			0 31 23. 9			312
4579			5.29			24. 1			3935
4580			23 35.87			0 31 28. 2			6
4581	5832	8.5	36.28	3.115	0.007	30. 0	8. 13	0. 42	140
4582			35.98			28. 5			3773
4583			24 18.45			2 1 52. 4			74
4584			18.86			54. 5			207
4585			18.81			53. 9			3936
4586	5839	8.5	25 15.02	3.115	0.007	1 59 19. 9	8. 06	0. 42	272
4587			14.97			18. 4			3774
4588			25 16.37			1 45 17. 2			313
4589			16.66			17. 0			4053
4590			16 25 48.49			—1 23 34. 3			7
4571. Ausserst schwach.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4591			16 ^h 25 ^m 48 ^s .44			—1° 23' 36" 0			141
4592			48.19			36. 1			3937
4593		8.8	26 39.29	3.087	+0.007	0 43 49. 7	—7" 94	+0" 41	75
4594			39.38			51. 0			3775
4595		9.0	26 45.53	3.102	0.007	1 21 10. 3	7. 94	0. 42	314
4596			45.65			11. 6			4054
4597	5852	8.8	27 10.97	3.094	0.007	1 0 22. 5	7. 90	0. 42	346
4598			11.08			21. 9			3938
4599		9.0	28 42.96	3.115	0.007	1 58 18. 8	7. 78	0. 42	8
4600			43.39			23. 2			142
4601			43.17			22. 4			3776
4602		8.4	29 32.64	3.076	0.007	0 9 14. 5	7. 71	0. 42	76
4603			32.77			15. 6			3939
4604	5869	5.8	29 47.38	3.116	0.007	2 3 18. 6	7. 69	0. 43	208
4605			47.13			19. 5			413
4606		8.6	30 56.54	3.076	0.007	0 9 17. 9	7. 60	0. 42	9
4607			56.89			21. 0			143
4608			56.83			20. 0			3777
4609		6.7	32 6.37	3.094	0.007	0 58 46. 8	7. 50	0. 42	77
4610			6.41			46. 3			414
4611		8.3	32 13.90	3.092	0.007	0 55 59. 0	7. 49	0. 42	209
4612			13.78			57. 1			3778
4613		8.4	32 25.31	3.085	0.007	0 35 4. 9	7. 48	0. 42	273
4614			25.06			5. 6			3940
4615		7.5	32 46.43	3.105	0.007	1 30 33. 2	7. 45	0. 42	10
4616			46.73			35. 2			112
4617			46.67			34. 7			415
4618	5897	8.5	33 58.61	3.106	0.007	1 35 41. 2	7. 35	0. 42	78
4619			58.52			41. 4			3941
4620		6.5	34 44.14	3.089	0.007	0 45 20. 1	7. 29	0. 42	11
4621			44.67			24. 1			113
4622			44.54			24. 2			582
4623	5909	8.3	35 18.30	3.114	0.007	1 54 9. 6	7. 24	0. 43	210
4624			18.28			8. 1			3779
4625		8.8	35 18.23	3.114	0.007	1 56 0. 4	7. 24	0. 43	274
4626			18.57			1. 3			3942
4627		8.9	35 29.18	3.082	0.006	0 27 12. 2	7. 23	0. 42	315
4628			29.36			15. 1			4055
4629		8.5	35 40.62	3.114	0.007	1 55 8. 3	7. 21	0. 43	316
4630			40.50			7. 6			416
4631			40.78			8. 6			3780
4632	5915	9.0	36 0.01	3.106	0.006	1 33 16. 5	7. 19	0. 43	79
4633			0.04			16. 6			4934
4634	5916	8.1	16 36 4.21	3.113	+0.006	—1 52 31. 0	—7. 18	+0. 43	275
4635			4.15			33. 8			4056

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4726			17 ^h 5 ^m 56.37			—0° 37' 6" 5			426
4727			56.16			6. 3			464
4728	6142	8.7	6 6.01	3.092	+0.005	0 51 30. 9	—4" 67	+0" 44	220
4729			6.04			30. 4			3791
4730	6152	8.9	8 16.23	3.100	0.005	1 12 7. 5	4. 49	0. 44	22
4731			16.50			6. 2			153
4732			16.72			6. 3			3792
4733	6156	8.8	8 58.82	3.093	0.005	0 55 55. 8	4. 43	0. 44	90
4734			58.72			54. 9			5021
4735		8.8	9 18.17	3.099	0.005	1 8 56. 4	4. 40	0. 44	221
4736			18.13			58. 8			3793
4737		4.3	10 11.13	3.079	0.005	0 18 8. 2	4. 33	0. 44	23
4738			11.33			7. 9			154
4739*			11.54			7. 4			427
4740*	6169	8.7	11 31.25	3.091	0.005	0 49 11. 8	4. 21	0. 44	91
4741			31.46			11. 4			465
4742	6170	9.0	11 38.31	3.098	0.005	1 8 37. 1	4. 20	0. 44	278
4743			38.38			38. 5			3794
4744		8.0	11 48.91	3.087	0.005	0 37 43. 8	4. 19	0. 44	279
4745			48.81			41. 4			584
4746		8.4	12 11.48	3.104	0.005	1 22 39. 7	4. 15	0. 44	24
4747			11.71			39. 3			155
4748			11.73			37. 9			652
4749		8.1	13 35.46	3.077	0.005	0 11 40. 5	4. 03	0. 44	92
4750			35.50			39. 2			428
4751	6189	9.0	13 54.94	3.106	0.005	1 27 45. 9	4. 01	0. 44	222
4752			54.93			47. 1			552
4753		8.7	14 33.72	3.074	0.005	0 6 13. 0	3. 95	0. 44	25
4754			33.73			11. 4			156
4755			34.01			11. 0			466
4756		8.9	14 39.43	3.082	0.005	0 25 31. 8	3. 94	0. 44	370
4757			39.25			33. 8			481
4758		8.7	14 53.48	3.085	0.005	0 31 21. 4	3. 92	0. 44	321
4759*			53.81			21. 9			3795
4760*		8.4	15 1.87	3.087	0.005	0 38 25. 2	3. 91	0. 44	223
4761			2.38			25. 4			5022
4762		9.0	16 16.57	3.082	0.004	0 25 3. 2	3. 80	0. 44	93
4763			16.53			3. 7			585
4764	6204	8.3	16 17.66	3.090	0.004	0 46 8. 6	3. 80	0. 44	26
4765			18.03			6. 9			122
4766			17.94			7. 4			429
4767			17.99			7. 4			467
4768	6212	8.5	17 31.16	3.088	0.004	0 42 57. 8	3. 70	0. 44	322
4769			31.21			59. 2			553
4770		9.0	17 17 56.71	3.083	+0.004	—0 28 11. 8	—3. 66	+0. 44	280

4739. Fäden stimmen schlecht. — 4740. Die Uebereinstimmung der Fäden ist nicht sonderlich.
 4759. Fäden stimmen schlecht. — 4760. Nur an 2 Fäden, die nicht sonderlich gut stimmen.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4771			17 ^h 17 ^m 56 ^s .67			—0° 28' 12".4			3796
4772*		9.0	18 4.54	3.085	+0.004	0 32 46.0	—3''65	+0''44	27
4773			4.58			46.7			323
4774*			4.78			44.0			349
4775			4.82			47.1			5023
4776		6.7	19 28.52	3.108	0.004	1 32 26.2	3.53	0.44	224
4777			28.44			25.6			430
4778	6230	7.7	20 12.89	3.093	0.004	0 53 25.5	3.46	0.44	281
4779			12.83			26.6			431
4780		8.1	20 20.89	3.074	0.004	0 4 28.2	3.45	0.44	28
4781			21.00			27.8			123
4782			21.11			27.2			468
4783		8.0	23 7.83	3.074	0.004	0 4 0.6	3.21	0.44	29
4784			8.07			2.0			124
4785			8.26			0.6			432
4786		8.5	23 28.55	3.100	0.004	1 12 20.1	3.18	0.44	94
4787			28.23			19.9			469
4788	6256	8.7	23 35.33	3.116	0.004	1 53 4.5	3.17	0.45	157
4789			35.27			7.4			554
4790		9.0	23 38.42	3.095	0.004	0 56 14.7	3.17	0.44	225
4791			38.15			13.9			586
4792	6260	5.4	23 57.70	3.095	0.004	0 57 25.5	3.14	0.44	282
4793			57.73			25.9			470
4794		9.0	23 58.51	3.080	0.004	0 19 4.6	3.14	0.44	324
4795			58.49			7.0			3797
4796*		8.3	24 54.14	3.078	0.004	0 15 2.0	3.06	0.44	30
4797			54.33			2.8			125
4798			54.45			0.6			764
4799		9.0	26 5.59	3.082	0.004	0 26 0.4	2.96	0.45	95
4800			5.43			2.2			433
4801	6280	8.8	27 13.01	3.088	0.004	0 42 19.5	2.86	0.45	158
4802			13.03			20.1			471
4803	6281	8.9	27 23.42	3.116	0.004	1 54 13.4	2.84	0.46	226
4804			23.35			14.2			555
4805		8.0	27 59.23	3.110	0.004	1 40 3.0	2.79	0.46	96
4806			59.14			2.8			556
4807		8.0	28 23.93	3.107	0.004	1 31 8.8	2.76	0.45	283
4808			23.88			8.6			434
4809			23.84			8.5			587
4810*		9.0	28 40.49	3.084	0.004	0 30 43.7	2.73	0.45	227
4811*			40.32			43.5			5024
4812*		9.0	30 27.35	3.113	0.004	1 47 7.4	2.58	0.46	126
4813			27.71			8.2			3798
4814		8.5	17 31 6.26	3.094	+0.004	—0 57 18.0	—2.52	+0.45	159
4815			6.57			20.0			472

4772. Ausserst schwach. — 4774. Sehr schwach. — 4796. Sehr schwach. — 4810. Sehr schwach. —
4811. Etwas südlicher folgt ein *, d = 30''. — 4812. Sehr schwach. Wolken.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4816	6327	9.0	17 ^h 31 ^m 13 ^s .44	3.108	+0.004	—1° 33' 45".8	—2''51	+0''46	284
4817			13.61			44.4			765
4818		9.0	31 47.31	3.097	0.004	1 4 26.5	2.46	0.45	325
4819			47.39			28.1			588
4820		6.5	33 31.64	3.086	0.004	0 34 4.1	2.31	0.45	97
4821			31.63			6.3			435
4822*		9.0	34 4.13	3.098	0.004	1 8 44.3	2.26	0.45	160
4823			4.43			47.6			589
4824		8.8	34 4.69	3.093	0.004	0 55 26.3	2.26	0.45	228
4825			4.71			26.2			624
4826		8.8	34 24.39	3.088	0.004	0 42 49.9	2.23	0.45	285
4827			24.32			49.8			557
4828		9.0	34 35.25	3.114	0.004	1 50 40.0	2.22	0.46	5131
4829			35.32			39.7			482
4830		8.3	34 37.46	3.103	0.004	1 19 45.7	2.22	0.45	5132
4831			37.51			43.1			406
4832			37.46			44.8			653
4833		8.1	35 13.11	3.086	0.003	0 36 42.0	2.16	0.45	229
4834			13.11			43.8			766
4835		8.9	37 9.13	3.117	0.003	1 55 51.6	2.00	0.46	161
4836	6364		9.06			51.7			558
4837		7.7	37 31.46	3.112	0.003	1 44 53.7	1.96	0.46	230
4838			31.40			55.5			436
4839		8.0	38 12.32	3.111	0.003	1 41 2.4	1.90	0.46	286
4840			12.51			3.6			473
4841*	6373	8.2	38 25.76	3.074	0.003	0 4 43.8	1.88	0.45	162
4842			26.22			43.7			590
4843		8.5	39 47.81	3.097	0.003	1 5 52.8	1.77	0.45	231
4844			47.41			57.4			559
4845		8.2	40 11.63	3.099	0.003	1 9 51.1	1.73	0.45	287
4846			11.59			53.0			474
4847		7.5	40 24.45	3.111	0.003	1 40 12.7	1.71	0.46	326
4848			24.65			15.8			591
4849		8.5	40 51.95	3.097	0.003	1 3 32.5	1.67	0.45	350
4850			52.29			32.4			625
4851		8.7	40 54.15	3.100	0.003	1 13 41.2	1.67	0.45	384
4852			53.91			42.6			483
4853		8.7	41 7.68	3.106	0.003	1 28 3.7	1.65	0.45	232
4854			8.19			4.1			767
4855*		9.0	41 48.34	3.108	0.003	1 32 23.3	1.59	0.46	5133
4856	6389		48.73			23.6			5025
4857		7.8	41 48.88	3.095	0.003	0 58 17.0	1.59	0.45	351
4858	6392		48.57			14.7			824
4859		7.5	17 41 49.92	3.113	+0.003	—1 45 46.6	—1.59	+0.46	398
4860			49.95			46.3			654

4822. Sehr schwach, unsicher. — 4841. Sehr schwach. — 4855. AR etwas unsicher, Gerkuusch.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4861		8.7	17 ^h 42 ^m 23 ^s .83	3 ^h 115	+0.003	—1° 49' 33".2	—1" 54	+0" 46	5134
4862			23.95			35. 2			592
4863		9.0	43 13.42	3.089	0.003	0 43 18.0	1. 47	0. 45	5135
4864*			13.62			18. 7			5026
4865		8.0	43 43.31	3.087	0.003	0 38 19. 1	1. 42	0. 45	399
4866			43.25			20. 1			437
4867*		9.0	44 58.25	3.084	0.003	0 30 33. 4	1. 31	0. 45	163
4868			58.51			36. 4			593
4869	6421	6.5	45 31.80	3.100	0.003	1 12 8. 9	1. 27	0. 45	233
4870			31.76			10. 9			475
4871		7.8	45 54.06	3.105	0.003	1 23 46. 5	1. 23	0. 45	288
4872			54.04			48. 4			438
4873		9.0	46 5.72	3.106	0.003	1 28 40. 6	1. 21	0. 45	352
4874			5.73			41. 4			560
4875		8.7	46 8.70	3.074	0.003	0 5 16. 3	1. 21	0. 45	385
4876			8.90			17. 9			407
4877		8.2	46 27.28	3.072	0.003	0 0 22. 1	1. 19	0. 45	164
4878			27.46			23. 9			476
4879	6439	7.1	47 34.90	3.109	0.003	1 35 24. 6	1. 09	0. 46	234
4880			34.93			25. 5			439
4881		9.0	48 40.21	3.077	0.003	0 12 10. 6	0. 99	0. 45	289
4882			40.22			10. 7			561
4883	6445	8.7	48 40.34	3.112	0.003	1 42 18. 2	0. 99	0. 46	400
4884*			39.84			21. 3			477
4885		9.0	49 30.77	3.093	0.003	0 51 30. 1	0. 92	0. 45	235
4886			30.84			32. 4			594
4887	6454	8.3	49 39.20	3.104	0.003	1 23 17. 7	0. 90	0. 45	386
4888			39.00			20. 0			440
4889		9.0	51 11.25	3.108	0.003	1 33 5. 8	0. 77	0. 46	290
4890*			11.09			6. 1			562
4891	6464	8.4	51 16.97	3.113	0.003	1 44 54. 1	0. 76	0. 46	165
4892			17.22			57. 3			595
4893	6473	8.7	52 13.49	3.085	0.003	0 34 1. 8	0. 68	0. 45	236
4894			13.71			6. 4			441
4895	6483	8.7	53 25.92	3.100	0.003	1 9 19. 2	0. 57	0. 45	166
4896			26.32			23. 1			596
4897	6486	9.0	53 45.48	3.111	0.003	1 40 55. 8	0. 55	0. 46	291
4898			45.76			55. 3			626
4899	6506	8.0	56 19.18	3.103	0.002	1 20 3. 2	0. 32	0. 45	167
4900			19.37			4. 7			442
4901		9.0	56 35.32	3.083	0.002	0 27 17. 9	0. 30	0. 45	237
4902*			35.54			18. 4			563
4903		8.9	58 18.67	3.113	0.002	1 44 38. 7	0. 15	0. 46	168
4904			18.93			41. 8			597
4905	6530	8.4	17 59 2.36	3.118	+0.002	—1 58 19. 0	—0. 08	+0. 46	238

4864. Nur an 2 Fäden. — 4867. Decl. unsicher. — 4884. Beobachtung unsicher. — 4890. Fäden stimmen nicht besonders. — 4902. Fäden stimmen schlecht, die Beobachtung überhaupt unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4906			17 ^h 59 ^m 2 ^s 52			—1° 58' 19" 7			443
4907		8.7	59 7.35	3° 073	+0° 002	0 1 45. 9	—0° 08	+0° 45	5146
4908			7.44			44. 8			564
4909	6534	8.7	59 21.29	3.106	0.002	1 27 36. 5	0. 06	0. 46	353
4910			21.40			38. 3			598
4911*		8.8	59 40.25	3.081	0.002	0 22 4. 2	0. 03	0. 45	354
4912			40.13			2. 2			627
4913		6.5	59 42.01	3.083	0.002	0 27 16. 5	—0. 03	0. 45	327
4914			42.06			15. 7			655
4915*		9.1	59 58.67	3.097	0.002	1 2 54. 8	0. 00	0. 45	292
4916		8.8	17 59 59.30	3.100	0.002	1 9 45. 2	0. 00	0. 45	169
4917			58.99			45. 2			738
4918		8.2	18 0 36.60	3.114	0.002	1 46 51. 4	+0. 05	0. 46	239
4919			36.82			53. 6			628
4920	6550	8.3	1 32.44	3.091	0.002	0 48 7. 7	0. 13	0. 45	293
4921			32.59			8. 3			565
4922	6559	8.7	2 4.31	3.107	0.002	1 29 54. 0	0. 18	0. 46	355
4923			4.29			53. 9			629
4924		9.0	3 6.52	3.080	0.002	0 20 45. 4	0. 27	0. 45	240
4925			6.43			47. 4			599
4926		8.5	3 14.09	3.099	0.002	1 8 56. 6	0. 28	0. 45	387
4927			13.98			55. 3			408
4928		9.0	4 4.24	3.080	0.002	0 19 1. 3	0. 36	0. 45	328
4929			4.25			0. 6			566
4930		9.0	4 35.79	3.073	0.002	0 1 35. 6	0. 40	0. 45	241
4931			35.92			34. 5			656
4932	6582	8.0	4 50.15	3.088	0.002	0 40 52. 4	0. 42	0. 45	170
4933			50.29			56. 9			600
4934		9.0	6 28.68	3.091	0.001	0 47 22. 3	0. 57	0. 45	242
4935			28.59			22. 8			601
4936	6600	7.3	6 46.58	3.113	0.001	1 44 57. 0	0. 59	0. 46	171
4937			46.64			59. 2			567
4938		9.0	10 40.16	3.116	0.001	1 51 53. 2	0. 93	0. 46	172
4939*			40.23			54. 8			568
4940		8.8	10 57.17	3.101	0.001	1 15 44. 7	0. 96	0. 45	243
4941			57.04			48. 9			602
4942		7.6	11 14.36	3.107	0.001	1 30 27. 4	0. 98	0. 46	294
4943			14.11			30. 4			603
4944		7.6	11 37.28	3.104	0.001	1 22 33. 0	1. 02	0. 45	356
4945			37.46			31. 6			569
4946		8.7	11 55.60	3.093	0.001	0 54 27. 5	1. 04	0. 45	371
4947			55.80			28. 8			484
4948		8.5	12 0.79	3.118	0.001	1 57 53. 1	1. 05	0. 46	357
4949			0.90			51. 4			630
4950	6658	8.6	18 12 29.89	3.088	+0.001	—0 42 49. 2	+1. 09	+0. 45	98
4911. Nur an 2 Fäden. — 4915. B. D. — 1°. N. 3449. — 4939. Sehr schwach; unsicher, namentlich Decl.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4951			18 ^h 12 ^m 30.05			—0° 42' 49" 4			244
4952			30.16			51. 4			631
4953		8.4	14 19.87	3.083	+0.001	0 28 57.0	+1' 25	+0' 45	31
4954			20.19			55. 3			173
4955			20.29			56. 6			570
4956	6683	8.8	14 48.59	3.092	0.001	0 50 25. 7	1. 30	0. 45	245
4957			48.37			29. 7			604
4958		8.9	15 7.65	3.109	0.001	1 35 15. 8	1. 32	0. 46	295
4959			7.75			15. 1			632
4960		7.1	15 56.03	3.101	0.001	1 15 35. 9	1. 39	0. 45	329
4961			56.05			37. 4			633
4962		8.5	16 0.15	3.091	0.001	0 48 21. 6	1. 40	0. 45	358
4963			0.27			19. 8			657
4964		9.0	16 2.98	3.075	0.001	0 8 46. 2	1. 40	0. 45	296
4965			3.19			46. 4			739
4966*		9.0	16 33.96	3.112	0.001	1 43 20. 1	1. 45	0. 46	32
4967			34.24			21. 2			174
4968			34.73			22. 5			768
4969		7.6	17 21.90	3.100	0.001	1 12 31. 6	1. 52	0. 45	99
4970			21.92			32. 1			571
4971		8.6	17 37.63	3.073	0.001	0 3 51. 5	1. 54	0. 45	246
4972			37.33			55. 4			605
4973	6718	7.6	17 56.41	3.099	0.001	1 7 30. 4	1. 57	0. 45	359
4974			56.33			28. 5			658
4975		8.0	18 13.36	3.117	0.001	1 56 11. 1	1. 59	0. 46	372
4976			13.33			12. 7			485
4977		6.5	18 28.22	3.110	0.001	1 38 42. 5	1. 61	0. 46	330
4978			27.80			41. 9			740
4979		9.0	18 50.06	3.103	0.001	1 20 54. 6	1. 65	0. 45	33
4980			49.84			52. 7			175
4981			50.09			54. 7			634
4982		8.5	19 33.05	3.112	0.001	1 44 57. 8	1. 71	0. 46	100
4983			33.00			59. 2			572
4984		8.4	20 10.95	3.078	0.001	0 15 18. 6	1. 76	0. 45	247
4985			10.70			23. 2			606
4986	6745	8.7	20 40.85	3.108	0.001	1 32 34. 5	1. 81	0. 46	34
4987			40.99			32. 9			176
4988			41.11			33. 1			635
4989	6753	8.7	21 15.90	3.115	0.001	1 50 46. 1	1. 86	0. 46	297
4990			16.11			46. 7			659
4991		8.4	21 27.15	3.100	0.001	1 10 3. 6	1. 87	0. 45	101
4992			27.27			3. 2			5027
4993		8.7	18 22 48.42	3.093	+0.001	—0 52 34. 4	+1. 99	+0. 45	35
4994			48.68			31. 9			177
4995			48.95			35. 8			573
4966. Sehr schwach, beide Coordinaten unsicher.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
4996	6767	8.7	18 ^h 23 ^m 3 ^s .01	3 ^s .100	+0 ^s .001	—1° 13' 10".3	+2 ^s .01	+0 ^s .45	248
4997			3.05			12. 8			444
4998			2.93			13. 2			607
4999	6773	8.2	23 21.12	3.116	0.001	1 53 30. 1	2. 04	0. 46	298
5000			21.38			30. 3			636
5001		8.7	23 60.02	3.118	0.001	1 58 6. 1	2. 10	0. 46	102
5002			59.81			4. 1			637
5003		8.2	24 47.26	3.085	0.001	0 31 41. 5	2. 16	0. 45	36
5004			47.69			39. 6			178
5005			47.90			40. 8			660
5006		7.0	24 56.28	3.085	0.001	0 33 59. 7	2. 18	0. 45	249
5007			56.29			64. 7			445
5008	6787	7.7	24 59.49	3.111	0.001	1 43 10. 1	2. 18	0. 46	299
5009			59.69			11. 4			574
5010	6788	8.3	25 0.61	3.081	0.001	0 22 10. 6	2. 18	0. 45	360
5011			0.79			10. 8			608
5012		9.0	25 4.47	3.088	0.001	0 42 9. 4	2. 19	0. 45	388
5013*			4.32			13. 2			409
5014	6795	6.7	25 29.63	3.097	0.001	1 5 22. 5	2. 23	0. 45	331
5015			29.71			25. 4			662
5016		9.0	26 30.23	3.082	0.001	0 25 12. 5	2. 31	0. 44	103
5017			30.14			13. 2			638
5018		8.2	26 40.02	3.108	+0.001	1 33 9. 0	2. 33	0. 44	250
5019			40.33			11. 9			446
5020	6819	8.7	27 53.82	3.090	0.000	0 46 3. 6	2. 44	0. 44	361
5021			53.89			5. 0			575
5022		8.7	28 14.23	3.118	0.000	2 0 25. 0	2. 46	0. 45	37
5023			14.66			21. 6			179
5024			14.54			25. 8			609
5025		9.0	28 16.74	3.088	0.000	0 43 11. 5	2. 47	0. 44	389
5026			17.09			13. 7			486
5027		8.0	28 44.11	3.073	0.000	0 3 11. 7	2. 51	0. 44	104
5028			43.94			14. 2			447
5029		8.8	29 46.28	3.106	0.000	1 26 9. 2	2. 60	0. 44	251
5030			46.27			13. 6			610
5031	6852	5.5	31 10.40	3.082	0.000	0 24 47. 4	2. 72	0. 44	38
5032			10.23			46. 5			180
5033			10.58			47. 6			448
5034		8.6	31 28.53	3.116	0.000	1 55 19. 3	2. 75	0. 45	105
5035			28.73			20. 4			639
5036		8.2	31 30.97	3.084	0.000	0 29 25. 1	2. 75	0. 44	373
5037			31.21			26. 3			487
5038	6856	6.7	31 51.81	3.100	0.000	—1 13 8. 8	2. 78	0. 44	252
5039			51.66			8. 9			576
5040		7.9	18 32 10.58	3.072	0.000	+0 0 24. 4	+2. 81	+0. 44	362

5013. Sehr schwach, Decl. unsicher.

Nro	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5041			18 ^h 32 ^m 10 ^s .64			0° 0' 22" 6			611
5042		8.8	32 39.63	3 ^s .100	0 ^s .000	— 1 12 29. 1	+ 2" 85	+ 0" 44	363
5043			39.88			27. 3			640
5044*	6867	8.1	32 45.65	3.072	0.000	0 0 9. 5	2. 86	0. 44	376
5045			45.51			11. 6			449
5046		8.6	33 21.79	3.105	0.000	1 24 0. 1	2. 91	0. 44	39
5047			21.72			0. 2			181
5048			21.97			0. 7			662
5049	6879	8.8	33 56.40	3.094	0.000	0 58 1. 4	2. 96	0. 44	106
5050			56.33			1. 3			741
5051		8.6	34 46.78	3.117	0.000	1 56 30. 7	3. 03	0. 45	253
5052			46.81			31. 7			450
5053		8.6	35 40.72	3.098	0.000	1 6 15. 7	3. 09	0. 44	40
5054			40.80			14. 1			182
5055			40.75			18. 3			612
5056	6900	8.2	36 1.48	3.105	0.000	1 25 29. 1	3. 14	0. 44	364
5057			1.79			28. 5			641
5058	6910	8.7	36 46.18	3.097	0.000	1 4 19. 5	3. 20	0. 44	254
5059			46.12			21. 9			663
5060		7.8	36 48.67	3.113	0.000	1 45 58. 5	3. 21	0. 45	332
5061			48.81			61. 4			451
5062		7.5	37 8.38	3.110	0.000	1 40 53. 2	3. 24	0. 45	365
5063			8.57			50. 9			577
5064			8.49			49. 8			183
5065		8.9	37 17.97	3.081	0.000	0 21 29. 6	3. 25	0. 44	390
5066			18.32			32. 3			488
5067		8.0	37 29.00	3.080	0.000	0 20 48. 4	3. 26	0. 44	374
5068			28.55			52. 5			613
5069		8.2	37 43.45	3.110	0.000	1 40 39. 7	3. 29	0. 45	41
5070			43.82			40. 8			664
5071		8.8	38 7.00	3.116	0.000	1 54 43. 3	3. 32	0. 45	377
5072			7.44			46. 2			642
5073		7.2	38 30.29	3.084	0.000	0 29 55. 7	3. 35	0. 44	333
5074			30.77			56. 0			769
5075	6930	8.8	38 48.93	3.100	0.000	1 11 42. 9	3. 38	0. 44	401
5076			48.35			46. 6			742
5077		8.3	39 19.74	3.081	0.000	0 23 36. 6	3. 42	0. 44	255
5078			19.81			37. 5			452
5079	6942	9.0	39 60.31	3.090	0.000	0 48 41. 3	3. 48	0. 44	1374
5080			60.06			44. 6			489
5081			59.87			40. 6			743
5082*		6.1	40 0.80	3.097	0.000	1 5 30. 1	3. 48	0. 44	42
5083*			1.18			26. 5			184
5084*			1.15			30. 3			578
5085		8.0	18 41 19.76	3.081	0.000	— 0 22 21. 0	+ 3. 60	+ 0. 44	256

5044. Es folgt ein schwächerer, südlich, $d = 30''$. — 5082. Duplex, Struve Cat. gen. N. 2145. —
5083. Duplex. — 5084. Duplex, praec. beobachtet.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5086			18 ^h 41 ^m 19 ^s .65			—0° 22' 21" 0			453
5087*		8.8	41 54.89	3 ^s .085	0 ^s .000	0 32 31. 3	+3''65	+0''44	43
5088*			54.92			28. 3			185
5089			54.66			—			375
5090*			55.14			32. 6			614
5091*		9.0	42 12.54	3.076	0.000	0 10 21. 8	3. 67	0. 44	334
5092			12.72			23. 1			643
5093	6969	8.0	42 48.02	3.098	0.000	1 7 12. 9	3. 72	0. 44	366
5094			48.43			13. 3			665
5095		8.3	42 54.83	3.085	0.000	0 32 1. 2	3. 73	0. 44	391
5096			54.98			7. 7			454
5097		8.4	42 57.03	3.075	0.000	0 8 31. 8	3. 74	0. 44	257
5098			56.67			31. 9			300
5099			56.75			—			378
5100			56.76			33. 2			615
5101			56.85			30. 2			644
5102*		9.0	43 47.60	3.076	0.000	0 9 14. 9	3. 81	0. 44	402
5103			47.01			15. 7			744
5104	6982	8.6	43 56.20	3.073	0.000	0 3 46. 5	3. 82	0. 44	1375
5105			56.45			45. 9			770
5106			56.28			44. 7			825
5107		8.5	44 13.21	3.084	0.000	0 30 17. 2	3. 85	0. 44	44
5108			13.30			14. 8			186
5109			13.30			15. 7			666
5110		8.9	44 23.24	3.088	0.000	0 42 4. 6	3. 86	0. 44	1437
5111			23.09			7. 1			843
5112			23.06			6. 1			951
5113		9.0	44 39.52	3.077	0.000	0 12 5. 8	3. 88	0. 44	1005
5114			39.64			3. 2			905
5115		8.8	44 47.71	3.089	0.000	0 45 16. 3	3. 90	0. 44	5147
5116			47.34			14. 6			844
5117			47.99			13. 9			952
5118		8.8	45 4.53	3.111	0.000	1 42 5. 6	3. 92	0. 45	1088
5119			5.03			7. 5			745
5120	6993	8.2	45 10.41	3.100	0.000	1 11 24. 1	3. 93	0. 44	335
5121			10.63			25. 2			455
5122			45 11.43	3.116	0.000	1 54 21. 0	3. 93	0. 45	616
5123			11.79			19. 8			771
5124		8.1	45 41.97	3.081	0.000	0 22 0. 8	3. 97	0. 44	403
5125			41.76			3. 2			490
5126	7010	7.9	46 34.99	3.074	—0.001	0 5 51. 3	4. 05	0. 44	45
5127			35.05			49. 6			187
5128			35.39			49. 8			579
5129		8.8	18 46 48.94	3.114	—0.001	—1 50 53. 1	+4. 07	+0. 45	258
5130			48.61			50. 8			645

5087. Fäden stimmen schlecht. — 5088. Sehr schwach. — 5090. Fäden stimmen schlecht. — 5091. Beide Coordinaten unsicher. — 5102. Fäden stimmen schlecht.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Præc.	Var. sec.	Declination 1875.	Præc.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5131		8.7	18 ^h 47 ^m 37 ^s .40	3 ^s .106	—0 ^s .001	—1° 27' 33" 1	+4" 14	+0" 44	301
5132			37.65			35. 4			617
5133			37.24			33. 0			746
5134			37.41			34. 7			906
5135		8.3	47 44.93	3.111	0.001	1 41 53. 1	4. 15	0. 45	336
5136			45.00			55. 8			456
5137		8.8	47 58.67	3.100	0.001	1 12 7. 8	4. 17	0. 44	379
5138			58.73			9. 0			667
5139		8.9	48 7.84	3.106	0.001	1 27 3. 2	4. 18	0. 44	392
5140			7.38			7. 7			953
5141	7022	8.9	48 12.50	3.092	0.001	0 53 26. 4	4. 19	0. 44	1376
5142			12.04			29. 2			646
5143			12.67			29. 2			772
5144	7039	7.6	49 24.47	3.092	0.001	0 53 40. 6	4. 29	0. 44	46
5145			24.72			38. 3			188
5146			24.70			40. 7			580
5147	7042	8.8	49 43.93	3.088	0.001	0 43 37. 3	4. 32	0. 44	259
5148			43.99			41. 0			618
5149		8.1	49 50.69	3.094	0.001	0 57 49. 5	4. 33	0. 44	302
5150			50.96			52. 8			457
5151		6.5	49 53.10	3.117	0.001	1 57 32. 9	4. 33	0. 45	337
5152			53.20			33. 1			668
5153		8.1	50 27.10	3.094	0.001	0 57 4. 7	4. 38	0. 44	367
5154			27.15			5. 7			647
5155	7054	7.6	51 10.36	3.087	0.001	0 41 16. 6	4. 44	0. 44	393
5156			10.29			20. 0			491
5157		9.0	51 57.75	3.076	0.001	0 10 40. 2	4. 51	0. 44	189
5158			57.84			42. 2			619
5159		8.6	52 3.27	3.112	0.001	1 44 48. 4	4. 52	0. 45	260
5160			3.12			49. 5			648
5161		8.2	52 3.82	3.081	0.001	0 21 10. 3	4. 52	0. 44	303
5162			3.76			10. 4			458
5163	7071	8.5	52 31.75	3.087	0.001	0 40 2. 1	4. 56	0. 44	338
5164			31.53			2. 5			669
5165		8.5	52 49.92	3.107	0.001	1 32 8. 1	4. 58	0. 44	380
5166			49.96			10. 2			492
5167	7082	9.0	53 46.71	3.090	0.001	0 48 16. 7	4. 66	0. 43	261
5168			46.71			19. 9			620
5169	7090	8.0	54 16.66	3.082	0.001	0 23 56. 5	4. 71	0. 43	47
5170			16.82			54. 3			190
5171			16.76			56. 3			478
5172		7.4	54 19.36	3.086	0.001	0 37 39. 8	4. 71	0. 43	304
5173			19.54			40. 2			459
5174	7113	8.5	18 56 18.13	3.092	—0.001	—0 53 5. 7	+4. 88	+0. 43	191
5175			18.09			5. 9			262

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5176			18 ^h 56 ^m 18 ^s 21			—0° 53' 9" 5			621
5177		8.5	56 19.36	3.092	—0.001	0 53 25. 6	+4" 88	+0" 43	305
5178			19.36			24. 6			649
5179		8.5	57 12.38	3.077	0.001	0 14 35. 3	4. 95	0. 43	48
5180*			12.64			34. 8			339
5181			12.54			36. 1			670
5182		8.5	57 17.27	3.103	0.001	1 22 8. 5	4. 96	0. 43	368
5183			17.05			8. 0			747
5184		8.2	57 32.45	3.094	0.001	0 58 35. 2	4. 98	0. 43	381
5185			32.97			36. 8			773
5186		8.2	57 48.93	3.088	0.001	0 42 38. 9	5. 01	0. 43	394
5187			48.64			41. 3			479
5188		8.2	57 51.72	3.083	0.001	0 28 53. 4	5. 01	0. 43	192
5189			51.84			54. 4			650
5190			51.64			54. 5			671
5191		7.1	58 48.63	3.098	0.001	1 7 16. 6	5. 09	0. 43	404
5192			48.44			20. 0			622
5193		6.5	58 49.98	3.110	0.001	1 41 54. 6	5. 09	0. 44	1377
5194			50.05			56. 4			581
5195			49.50			55. 6			748
5196	7140	8.6	59 28.24	3.092	0.001	0 52 22. 8	5. 15	0. 43	49
5197			28.36			22. 6			369
5198			28.22			22. 7			672
5199		8.5	59 36.50	3.096	0.001	1 1 33. 3	5. 16	0. 43	382
5200			36.67			35. 4			410
5201		8.8	59 43.49	3.099	0.001	1 11 56. 7	5. 17	0. 43	395
5202*			43.39			60. 4			493
5203	7143	8.2	18 59 47.21	3.101	0.001	1 18 21. 8	5. 17	0. 43	263
5204			46.90			23. 3			651
5205		6.8	19 0 6.76	3.107	0.001	1 32 6. 1	5. 20	0. 43	193
5206			6.82			9. 6			623
5207		8.0	0 27.75	3.115	0.001	1 55 29. 4	5. 23	0. 44	1006
5208			27.62			28. 0			774
5209		7.5	0 58.65	3.102	0.001	1 19 2. 3	5. 27	0. 43	1284
5210			58.35			1. 6			749
5211	7150	8.2	1 28.02	3.105	0.001	1 28 20. 7	5. 32	0. 43	50
5212			28.36			21. 8			1007
5213			28.24			20. 9			907
5214		9.0	3 24.82	3.083	0.001	0 29 12. 6	5. 48	0. 43	1008
5215			25.24			10. 0			750
5216		7.0	3 25.79	3.086	0.001	0 37 39. 6	5. 48	0. 43	51
5217			25.80			37. 8			1089
5218			25.80			37. 8			775
5219	7174	8.7	19 3 30.87	3.089	—0.001	—0 45 44. 2	+5. 49	+0. 43	1285
5220			30.98			43. 2			954
5180. Durch Wolken. — 5202. An 8 Fäden.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5221	7198	8.5	19 ^h 3 ^m 41 ^s .05	3 ^s .101	—0 ^s .001	—1° 16' 20" 8	+5" 50	+0" 43	1230
5222			41.04			20. 0			908
5223		9.0	3 42.16	3.086	0.001	0 38 24. 5	5. 50	0. 43	1338
5224			42.17			24. 2			955
5225		8.5	4 8.22	3.092	0.001	0 53 49. 3	5. 54	0. 43	1209
5226			8.31			47. 8			826
5227		8.9	5 10.63	3.079	0.002	0 16 29. 4	5. 63	0. 43	1090
5228			10.43			31. 6			776
5229		8.6	5 53.70	3.074	0.002	0 5 46. 1	5. 69	0. 42	52
5230			53.87			46. 9			1286
5231	7237		53.33			43. 9			751
5232		8.3	7 31.29	3.075	0.002	0 6 28. 3	5. 82	0. 42	1009
5233			31.16			25. 0			845
5234		8.1	7 34.40	3.074	0.002	0 5 8. 6	5. 83	0. 42	1091
5235			34.44			9. 2			777
5236		7.4	7 50.24	3.102	0.002	1 21 10. 0	5. 85	0. 42	1231
5237			50.17			8. 5			909
5238		9.0	8 6.21	3.106	0.002	1 30 58. 1	5. 87	0. 42	53
5239			6.45			56. 7			396
5240			6.78			57. 7			411
5241	7261	8.9	9 25.99	3.116	0.002	1 56 58. 3	5. 98	0. 43	1010
5242			25.46			53. 6			752
5243		9.0	10 57.34	3.097	0.002	1 6 17. 1	6. 11	0. 42	54
5244			57.72			17. 5			1092
5245			57.51			16. 3			846
5246		8.8	11 6.43	3.104	0.002	1 24 7. 3	6. 12	0. 42	1011
5247			6.13			3. 4			753
5248		8.9	11 24.32	3.079	0.002	0 16 47. 9	6. 15	0. 42	1232
5249			24.31			47. 1			778
5250		7.5	11 29.98	3.098	0.002	1 9 57. 8	6. 16	0. 42	1189
5251	7261		29.92			56. 1			827
5252		7.5	11 34.91	3.099	0.002	1 13 53. 6	6. 16	0. 42	1287
5253			35.14			55. 4			910
5254		8.3	12 15.04	3.112	0.002	1 48 12. 4	6. 22	0. 43	1093
5255			14.86			12. 4			754
5256		8.7	13 17.28	3.079	0.002	0 16 41. 5	6. 30	0. 42	55
5257			17.68			39. 9			1012
5258			17.60			40. 3			847
5259		8.7	13 36.29	3.113	0.002	1 49 31. 7	6. 33	0. 43	1233
5260			36.07			31. 6			911
5261		8.9	13 37.96	3.097	0.002	1 5 51. 4	6. 33	0. 42	1288
5262			38.07			50. 9			779
5263		8.6	13 54.77	3.103	0.002	1 23 17. 5	6. 36	0. 42	1094
5264			54.81			20. 0			956
5265		9.0	19 13 56.01	3.090	—0.002	—0 46 51. 6	+6. 36	+0. 42	1339

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5266	7279	7.0	19 ^h 13 ^m 56 ^s .13	3 ^s .106	—0 ^s .002	—0° 46' 53" 1	+6" 36	+0" 42	1526
5267			13 58.34			1 32 29. 3			1438
5268			58.19			30. 2			912
5269			14 8.55			1 7 21. 6			1210
5270			8.85			22. 8			1624
5271	7279	8.8	14 20.83	3.115	0.002	1 57 14. 6	6. 39	0. 43	1013
5272			20.34			12. 1			755
5273			14 39.02			1 24 30. 3			1190
5274			38.90			30. 7			848
5275			14 60.13			0 8 39. 1			1234
5276	7279	9.0	59.69	3.077	0.002	38. 3	6. 45	0. 42	957
5277			15 4.63			0 11 3. 7			1719
5278			4.46			2. 6			780
5279			15 35.00			1 28 39. 2			56
5280			35.36			36. 0			1289
5281	7296	5.0	35.39	3.083	0.002	36. 3	6. 52	0. 42	1527
5282			15 55.76			0 29 16. 1			1014
5283			55.94			13. 5			1625
5284			16 14.74			0 31 20. 4			1191
5285			14.25			17. 8			756
5286	7299	8.8	17 2.84	3.108	0.002	1 36 17. 1	6. 62	0. 42	1095
5287			2.86			17. 8			781
5288			17 5.57			0 46 47. 2			1235
5289			5.45			46. 1			913
5290			18 40.89			1 36 32. 2			1015
5291	7323	9.0	40.52	3.097	0.002	28. 9	6. 75	0. 42	757
5292			18 42.50			1 6 19. 7			1192
5293			42.64			20. 6			782
5294			19 7.47			0 10 50. 4			1290
5295			7.42			48. 8			849
5296	7323	8.9	19 32.81	3.092	0.002	0 54 48. 9	6. 82	0. 42	1340
5297			32.91			48. 6			958
5298*			19 43.53			0 54 44. 9			914
5299			19 52.81			0 20 46. 1			1096
5300			52.54			47. 2			758
5301	7323	8.7	20 12.55	3.096	0.002	1 4 51. 1	6. 88	0. 42	1016
5302			12.75			49. 2			1193
5303			12.45			50. 2			1528
5304			20 25.72			0 47 17. 7			1236
5305			25.87			14. 8			1582
5306	7323	8.8	20 27.70	3.073	0.002	0 2 60. 2	6. 90	0. 42	1292
5307			27.82			58. 7			783
5308			20 31.22			1 9 18. 4			1211
5309			31.11			19. 2			1618
5310			19 21 7.54			—0 34 20. 8			1439

5298. B. D. —0° Nr. 3740.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5311			19 ^h 21 ^m 7 ^s .70			—0° 34' 22" 4			759
5312		8.9	21 8.45	3 ^s .095	—0 ^s .002	1 1 35.9	+6''95	+0''42	1378
5313			8.42			37.5			850
5314		8.9	21 24.15	3.088	0.002	0 42 1.6	6.97	0.42	1292
5315			23.85			1.2			959
5316		8.8	21 26.97	3.080	0.002	0 20 14.0	6.98	0.42	1496
5317			26.97			10.4			1529
5318			27.08			9.7			1743
5319		8.3	21 34.46	3.107	0.002	1 35 24.4	6.99	0.42	1097
5320			34.37			24.2			1691
5321		8.3	21 39.36	3.101	0.002	1 20 36.9	7.00	0.42	1237
5322			39.14			35.5			1747
5323		9.0	21 39.35	3.089	0.002	0 47 27.5	7.00	0.42	1194
5324			39.51			26.7			1626
5325		8.2	21 40.06	3.087	0.002	0 40 19.6	7.00	0.42	1341
5326			40.05			20.1			960
5327		8.4	21 55.02	3.082	0.002	0 26 24.6	7.02	0.42	1379
5328			54.98			24.4			1619
5329		8.7	22 7.09	3.089	0.002	0 46 21.0	7.03	0.42	1497
5330			7.14			19.7			1692
5331		9.0	22 15.88	3.091	0.002	0 52 18.0	7.04	0.42	1720
5332			16.42			18.6			1627
5333	7355	8.0	22 50.59	3.108	0.002	1 38 15.3	7.09	0.42	1017
5334			50.38			12.4			760
5335	7356	6.9	22 53.88	3.072	0.002	0 0 34.3	7.10	0.42	1238
5336			54.16			31.5			1530
5337		8.8	23 8.76	3.080	0.002	0 22 56.4	7.12	0.42	1195
5338			8.47			57.6			851
5339		7.2	23 38.90	3.087	0.002	0 42 9.8	7.16	0.42	1293
5340			38.96			8.3			784
5341	7366	9.0	23 42.30	3.080	0.002	0 24 37.1	7.16	0.42	1342
5342			42.27			35.1			828
5343		9.0	24 45.75	3.098	0.002	1 11 49.7	7.17	0.42	1018
5344			45.87			45.4			915
5345	7387	8.9	25 0.29	3.074	0.002	0 5 44.0	7.19	0.42	1380
5346			0.09			50.0			494
5347		8.5	25 1.73	3.096	0.002	1 5 45.7	7.27	0.42	1294
5348			1.78			43.6			961
5349	7393	8.8	25 15.25	3.105	0.002	1 33 6.3	7.29	0.42	1440
5350			15.29			5.3			1531
5351		8.7	25 47.44	3.109	0.003	1 41 56.5	7.33	0.41	1098
5352			47.01			57.1			761
5353		9.0	26 16.54	3.093	0.003	0 56 56.2	7.37	0.41	1196
5354			16.37			57.5			852
5355		8.3	19 26 30.87	3.100	—0.003	—1 16 10.5	+7.40	+0.41	1019

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5356			19 ^h 26 ^m 31 ^s .00			—1° 16' 9'' 8			785
5357		8.4	26 . 45.95	3 ^s .096	—0 ^s .003	1 5 57. 8	+7'' 41	+0'' 41	1099
5358			45.71			57. 0			916
5359		8.5	27 9.78	3.084	0.003	0 33 3. 6	7. 44	0. 41	1295
5360			9.40			3. 4			762
5361	7426	8.7	28 1.39	3.086	0.003	0 37 36. 8	7. 51	0. 41	1197
5362			1.32			38. 8			786
5363	7427	8.9	28 1.83	3.109	0.003	1 44 47. 3	7. 51	0. 41	1020
5364			1.73			46. 2			829
5365		8.9	28 51.24	3.110	0.003	1 45 32. 3	7. 58	0. 42	1100
5366			51.17			32. 7			853
5367		9.0	29 10.52	3.114	0.003	1 56 35. 8	7. 61	0. 42	1296
5368			10.29			34. 2			917
5369	7447	9.0	29 20.51	3.083	0.003	0 30 8. 4	7. 62	0. 41	1239
5370			20.30			7. 4			962
5371		8.0	29 36.43	3.076	0.003	0 10 8. 0	7. 64	0. 41	1343
5372			36.26			9. 8			495
5373		7.2	29 37.16	3.073	0.003	0 1 27. 2	7. 64	0. 41	1198
5374			36.94			26. 9			787
5375*		4.2	30 15.19	3.105	0.003	1 33 45. 6	7. 70	0. 41	1021
5376			15.27			41. 8			1532
5377	7462	8.7	30 24.71	3.087	0.003	0 41 19. 3	7. 71	0. 41	1381
5378			24.48			21. 1			854
5379		8.7	30 30.45	3.076	0.003	0 9 4. 9	7. 72	0. 41	1297
5380			30.13			3. 0			918
5381			30.57			3. 9			963
5382			30.37			4. 5			1620
5383		8.9	30 36.50	3.075	0.003	0 8 19. 0	7. 72	0. 41	1344
5384			36.47			17. 9			1693
5385		7.8	30 51.28	3.089	0.003	0 46 12. 4	7. 74	0. 41	1101
5386			50.99			11. 5			763
5387		8.8	30 51.65	3.074	0.003	0 5 41. 6	7. 74	0. 41	1441
5388			51.67			41. 3			1533
5389	7468	9.0	30 59.84	3.114	0.003	1 55 36. 1	7. 76	0. 42	1498
5390			60.30			33. 8			1628
5391		8.7	31 6.41	3.100	0.003	1 18 45. 1	7. 76	0. 41	1442
5392			6.51			44. 1			1694
5393		7.2	31 8.53	3.081	0.003	0 24 31. 3	7. 77	0. 41	1199
5394			8.49			29. 8			1583
5395		8.9	31 12.68	3.091	0.003	0 52 41. 6	7. 77	0. 41	1721
5396			12.88			39. 6			1744
5397		8.9	31 16.57	3.095	0.003	1 2 15. 2	7. 78	0. 41	1382
5398			16.74			17. 1			1629
5399	7480	7.6	19 31 47.07	3.089	—0.003	—0 46 11. 9	+7. 82	+0. 41	1102
5400			47.02			10. 1			1621

5375. Fäden stimmen nicht besonders gut.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5401		8.3	19 ^h 31 ^m 56 ^s .93	3.098	—0 ^s .003	—1° 12' 13" 3	+7" 83	+0" 41	1345
5402			56.86			13. 5			964
5403		8.7	32 10.13	3.093	0.003	0 56 28. 1	7. 85	0. 41	1383
5404			10.27			30. 0			830
5405		8.3	32 54.68	3.110	0.003	1 45 7. 0	7. 92	0. 41	1240
5406			54.64			5. 8			855
5407	7508	8.2	33 37.71	3.085	0.003	0 36 7. 3	7. 97	0. 41	1200
5408			37.53			5. 9			788
5409		8.7	34 1.92	3.084	0.003	0 31 15. 8	8. 00	0. 41	1298
5410			1.94			16. 3			919
5411		5.8	34 16.85	3.092	0.003	0 54 34. 3	8. 02	0. 41	1212
5412			16.86			32. 9			965
5413		9.0	34 40.29	3.083	0.003	0 31 15. 9	8. 05	0. 41	1346
5414*			40.24			20. 3			856
5415			40.11			17. 4			920
5416	7565	8.6	37 17.93	3.078	0.003	0 16 54. 7	8. 26	0. 40	1022
5417			17.75			55. 4			496
5418		8.3	38 38.71	3.108	0.003	1 39 42. 2	8. 37	0. 40	1103
5419			38.77			44. 1			673
5420		8.6	38 44.66	3.104	0.003	1 27 44. 9	8. 38	0. 40	1201
5421			44.66			48. 4			789
5422		8.8	38 45.52	3.094	0.003	0 58 29. 3	8. 38	0. 40	1241
5423			45.64			29. 6			505
5424		8.0	38 53.95	3.111	0.003	1 47 55. 8	8. 39	0. 40	1384
5425			53.82			56. 1			831
5426		8.3	39 1.48	3.082	0.003	0 26 44. 9	8. 40	0. 40	1347
5427			1.51			44. 6			921
5428		8.9	39 7.13	3.094	0.003	0 59 54. 5	8. 41	0. 40	1299
5429			7.34			54. 2			857
5430		7.9	39 14.59	3.094	0.003	0 59 46. 0	8. 41	0. 40	1023
5431			14.27			44. 8			858
5432	7587	7.7	40 6.98	3.108	0.003	1 40 46. 7	8. 48	0. 40	1202
5433			6.95			49. 7			790
5434	7602	8.1	41 25.48	3.080	0.003	0 22 10. 6	8. 59	0. 40	1024
5435			25.30			13. 5			674
5436		8.6	41 27.88	3.088	0.003	0 44 52. 8	8. 59	0. 40	1104
5437			27.56			54. 0			497
5438		9.0	42 35.77	3.114	0.003	1 57 59. 4	8. 68	0. 41	1242
5439			35.96			59. 3			791
5440	7619	8.7	43 6.09	3.103	0.003	1 24 44. 9	8. 72	0. 40	1105
5441			5.77			42. 5			832
5442	7620	8.8	43 9.49	3.111	0.003	1 51 52. 0	8. 72	0. 40	1025
5443			9.04			49. 5			675
5444*		9.3	44 8.63	3.093	0.003	0 59 4. 1	8. 80	0. 40	792
5445		9.0	19 45 6.33	3.092	—0.003	—0 57 17. 1	+8. 88	+0. 40	1026

5414. An 3 nicht gut übereinstimmenden Fäden. — 5444. B. D. — 1°. N. 3848.

Nro	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5446			19 ^h 45 ^m 6 ^s 31			—0° 57' 15" 8			859
5447		9.0	45 25.20	3.090	—0.003	0 49 48. 8	+8" 90	+0" 39	1106
5448			25.10			48. 8			922
5449		8.9	45 51.16	3.091	0.003	0 55 3. 2	8. 94	0. 39	1385
5450			51.17			7. 6			676
5451		8.9	45 52.66	3.105	0.003	1 35 27. 5	8. 94	0. 39	1243
5452			52.46			24. 9			966
5453	7649	8.9	45 58.07	3.093	0.003	—1 0 26. 2	8. 95	0. 39	1300
5454			58.37			24. 6			1534
5455		8.3	46 46.27	3.072	0.003	+0 0 12. 4	9. 01	0. 39	1027
5456			46.09			16. 4			833
5457		9.0	46 57.75	3.089	0.003	—0 47 30. 2	9. 02	0. 39	1107
5458			57.59			29. 7			860
5459		8.6	48 13.71	3.095	0.003	1 5 44. 9	9. 12	0. 39	1301
5460			13.85			45. 1			677
5461	7671	6.0	48 20.64	3.073	0.003	0 3 2. 7	9. 13	0. 39	1386
5462			20.52			5. 3			923
5463*		9.2	48 33.84	3.098	0.003	1 14 27. 5	9. 15	0. 39	1108
5464	7675	8.5	48 44.64	3.097	0.003	1 10 8. 6	9. 16	0. 39	793
5465			45.08			6. 0			5736
5466		8.5	48 47.84	3.088	0.003	—0 45 37. 7	9. 17	0. 39	1387
5467			47.68			39. 5			861
5468		8.8	48 56.97	3.072	0.003	+0 0 24. 6	9. 18	0. 39	1348
5469			56.93			25. 8			967
5470		8.7	50 29.05	3.104	0.003	—1 32 18. 3	9. 30	0. 39	1109
5471			29.00			18. 1			794
5472		8.2	50 34.30	3.100	0.003	—1 19 6. 3	9. 30	0. 39	1203
5473			34.06			9. 4			678
5474	7700	7.0	50 49.08	3.072	0.003	+0 1 13. 9	9. 32	0. 39	1213
5475			49.37			12. 3			834
5476		9.0	51 30.66	3.077	0.003	—0 11 36. 0	9. 38	0. 39	1302
5477			30.44			34. 9			862
5478		9.0	52 29.36	3.076	0.003	0 9 54. 4	9. 45	0. 39	1110
5479			29.58			54. 8			795
5480		9.0	53 14.71	3.109	0.003	1 46 8. 3	9. 51	0. 39	1204
5481			14.32			8. 7			863
5482		8.8	53 14.60	3.100	0.003	1 21 46. 9	9. 51	0. 39	1303
5483			14.66			46. 7			679
5484	7738	9.0	54 29.94	3.100	0.003	1 21 25. 9	9. 61	0. 39	1111
5485			30.05			24. 5			506
5486		7.5	55 13.92	3.084	0.003	0 32 33. 4	9. 66	0. 39	1205
5487			13.79			34. 8			796
5488		9.0	55 59.16	3.097	0.003	1 11 20. 5	9. 72	0. 39	1206
5489			58.98			20. 7			835
5490		8.7	19 56 18.83	3.092	—0.003	—0 57 11. 5	+9. 75	+0. 39	1112
5463. B. D. —1° N. 3856.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5491			19 ^h 56 ^m 18 ^s .61			—0° 57' 10".8			680
5492	7769	8.0	57 2.16	3.077	—0.004	0 15 33. 1	+9"80	+0"39	1244
5493			2.04			32. 0			864
5494	7780	6.5	57 56.65	3.094	0.004	1 3 21. 6	9. 87	0. 39	1207
5495			56.71			21. 6			797
5496	7783	8.8	19 58 7.52	3.106	0.004	1 40 1. 0	9. 88	0. 39	1304
5497			7.69			3. 1			865
5498	7809	8.5	20 0 25.57	3.083	0.004	0 29 22. 6	10. 06	0. 39	1113
5499			25.43			22. 8			798
5500	7812	8.5	0 41.41	3.097	0.004	1 13 45. 9	10. 08	0. 39	1208
5501			41.38			50. 3			681
5502		8.5	0 56.24	3.085	0.004	0 38 60. 4	10. 10	0. 39	1305
5503			56.20			57. 5			836
5504		8.9	1 17.27	3.075	0.004	0 6 27. 0	10. 12	0. 39	1443
5505			17.21			21. 6			866
5506		7.0	1 34.37	3.093	0.004	1 2 10. 1	10. 15	0. 39	1114
5507			34.42			12. 4			924
5508		8.2	1 59.11	3.086	0.004	0 39 35. 2	10. 18	0. 39	1306
5509			59.15			35. 2			682
5510		9.0	2 1.89	3.098	0.004	1 18 45. 0	10. 18	0. 39	1499
5511			2.04			43. 9			968
5512	7831	7.6	2 25.77	3.083	0.004	0 31 3. 2	10. 21	0. 39	1722
5513			25.86			2. 1			799
5514	7836	7.8	2 55.55	3.105	0.004	1 38 18. 6	10. 25	0. 38	1444
5515			55.12			19. 1			867
5516	7838	9.0	2 56.66	3.099	0.004	1 20 22. 6	10. 25	0. 38	1349
5517			56.72			24. 4			507
5518		8.7	3 32.89	3.073	0.004	0 4 26. 9	10. 28	0. 38	1115
5519			32.72			26. 6			925
5520		8.3	4 1.70	3.084	0.004	0 33 17. 7	10. 33	0. 38	1307
5521			1.81			16. 7			683
5522		8.7	4 26.64	3.102	0.004	1 28 9. 7	10. 36	0. 38	1445
5523			26.53			9. 6			837
5524		3.3	4 51.10	3.096	0.004	1 11 27. 0	10. 39	0. 38	1214
5525			51.00			28. 3			926
5526		8.5	4 51.94	3.083	0.004	0 30 33. 9	10. 39	0. 38	1804
5527			51.96			30. 8			800
5528		9.0	4 52.75	3.077	0.004	0 15 21. 8	10. 39	0. 38	1723
5529			52.58			22. 2			969
5530		8.2	4 53.64	3.082	0.004	0 29 43. 1	10. 40	0. 38	1867
5531			53.64			43. 6			1535
5532	7868	8.8	5 15.24	3.080	0.004	0 24 24. 9	10. 42	0. 38	1308
5533			14.90			22. 7			868
5534		8.4	20 5 24.65	3.076	—0.004	—0 11 26. 6	+10. 43	+0. 38	1350
5535			24.90			28. 7			498

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5536	7880	7.6	20 ^h 6 ^m 39 ^s .01	3 ^s .086	—0 ^s .004	—0° 42' 16'' 2	+10'' 53	+0'' 38	1446
5537			—			17. 7			684
5538			39.01			16. 6			5737
5539	7886	6.7	6 46.42	3.100	0.004	1 22 56. 6	10. 54	0. 38	1245
5540			46.44			58. 0			1622
5541		8.3	7 1.97	3.104	0.004	1 35 2. 9	10. 56	0. 38	1116
5542			2.14			4. 0			1536
5543		8.8	7 25.62	3.084	0.004	0 33 20. 6	10. 58	0. 38	1351
5544*			25.77			24. 6			801
5545		9.0	7 28.60	3.093	0.004	1 2 47. 7	10. 59	0. 38	1500
5546			28.18			46. 6			869
5547			28.74			48. 1			5738
5548		8.3	7 33.55	3.097	0.004	1 15 8. 0	10. 59	0. 38	1388
5549			33.54			9. 5			1695
5550	7897	9.0	7 37.68	3.112	0.005	1 59 30. 3	10. 60	0. 38	1724
5551			37.84			29. 4			1630
5552		8.3	7 55.53	3.077	0.004	0 13 61. 6	10. 62	0. 38	1805
5553			55.36			57. 8			970
5554		9.0	8 3.97	3.103	0.004	1 34 44. 0	10. 63	0. 37	1868
5555			3.80			43. 2			927
5556		9.0	8 6.24	3.106	0.004	1 41 26. 4	10. 63	0. 37	1983
5557			6.29			26. 8			1631
5558		8.5	8 24.02	3.103	0.004	1 31 11. 5	10. 66	0. 37	1309
5559			24.26			13. 8			1806
5560			24.09			10. 3			685
5561*		9.0	9 11.46	3.094	0.004	1 5 42. 6	10. 73	0. 37	1501
5562			11.51			44. 4			508
5563		8.5	9 13.37	3.075	0.004	0 7 21. 0	10. 72	0. 37	1117
5564			13.23			21. 5			802
5565	7919	8.2	9 57.54	3.109	0.005	1 52 49. 2	10. 77	0. 37	1352
5566			57.61			52. 3			499
5567	7922	8.5	10 7.67	3.110	0.005	1 57 20. 3	10. 78	0. 37	1447
5568			7.49			16. 4			536
5569		7.8	10 30.46	3.104	0.004	1 35 43. 7	10. 81	0. 37	1807
5570			30.39			40. 5			686
5571	7928	9.0	10 33.01	3.080	0.004	0 25 2. 8	10. 82	0. 37	1389
5572			32.69			4. 2			870
5573			32.80			5. 4			5739
5574		8.8	10 40.35	3.091	0.004	0 56 15. 0	10. 82	0. 37	1725
5575			40.72			15. 9			928
5576		8.7	10 48.68	3.073	0.004	0 1 42. 6	10. 83	0. 37	1448
5577			48.50			41. 0			971
5578		8.9	11 35.96	3.082	0.004	0 29 39. 4	10. 89	0. 37	1246
5579			36.09			38. 5			803
5580*		9.5	20 11 50.20	3.095	—0.004	—1 11 3. 5	+10. 91	+0. 37	838
5544. Sehr schwach. — 5561. Sehr schwach. — 5580. B. D. —1° N. 3944.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5581	7948	9.0	20 ^h 12 ^m 21 ^s .03	3.094	—0.004	—1° 8' 38".8	+10''95	+0''37	1118
5582			20.97			39. 3			871
5583		9.0	12 29.40	3.106	0.004	1 43 36. 4	10. 96	0. 37	1353
5584			29.39			39. 6			929
5585		6.5	13 15.45	3.101	0.004	1 28 13. 5	11. 01	0. 37	1215
5586	7961		15.41			11. 9			1623
5587		7.5	13 20.63	3.097	0.004	1 17 50. 0	11. 02	0. 37	1310
5588			20.87			51. 4			687
5589		9.0	13 22.21	3.085	0.004	0 40 49. 4	11. 02	0. 37	1390
5590			22.16			52. 0			972
5591	7962	8.1	13 23.83	3.105	0.004	1 41 28. 4	11. 02	0. 37	1449
5592			23.94			28. 6			1584
5593		7.8	13 26.27	3.093	0.004	1 2 9. 6	11. 03	0. 37	1354
5594			26.53			13. 0			1632
5595		8.4	13 35.92	3.091	0.004	—0 57 2. 0	11. 04	0. 37	1502
5596	7987		36.32			0. 8			930
5597		9.0	13 48.26	3.072	0.004	+0 0 49. 4	11. 05	0. 37	1726
5598			48.26			50. 9			804
5599		8.8	14 25.63	3.108	0.005	—1 50 58. 3	11. 10	0. 37	1119
5600			25.66			60. 1			1509
5601	7987	8.1	14 32.68	3.078	0.004	0 17 58. 5	11. 11	0. 37	1247
5602			32.60			58. 2			872
5603		8.6	15 31.98	3.086	0.004	0 41 26. 1	11. 18	0. 37	1311
5604			31.75			24. 1			537
5605		9.0	15 45.60	3.097	0.004	1 17 51. 1	11. 20	0. 36	1355
5606	8003		45.52			54. 9			931
5607		8.6	15 46.81	3.084	0.004	0 35 48. 8	11. 20	0. 36	1391
5608			46.57			50. 5			688
5609		8.7	16 19.97	3.076	0.004	0 9 29. 4	11. 24	0. 36	1120
5610			19.91			30. 1			805
5611	8003	9.0	16 40.94	3.073	0.004	0 2 8. 9	11. 26	0. 36	1503
5612			41.02			9. 0			973
5613		7.3	16 53.32	3.089	0.004	0 51 7. 1	11. 28	0. 36	1216
5614			53.49			4. 6			1696
5615		8.3	17 11.74	3.101	0.004	1 28 8. 2	11. 30	0. 36	1356
5616	8003		12.01			12. 6			1748
5617		9.0	17 15.93	3.092	0.004	0 59 37. 2	11. 31	0. 36	1392
5618			16.20			38. 6			1633
5619		8.0	17 42.73	3.091	0.004	0 58 8. 1	11. 34	0. 36	1808
5620			42.65			7. 0			689
5621	8003	9.0	17 44.47	3.100	0.004	1 26 5. 4	11. 34	0. 36	1450
5622			44.34			3. 4			873
5623		9.0	17 51.06	3.095	0.004	1 12 35. 5	11. 35	0. 36	1727
5624			51.05			34. 6			1634
5625		9.0	20 18 3.45	3.099	—0.004	—1 24 27. 4	+11. 36	+0. 36	1869

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5626			20 ^h 18 ^m 3 ^s 32			—1° 24' 25" 5			1697
5627*		8.5	18 9.57	3.087	—0.004	0 46 64. 5	+11" 37	+0" 36	1451
5628			9.56			58. 1			932
5629	8014	7.9	18 13.26	3.109	0.005	1 56 41. 2	11. 37	0. 36	1809
5630			13.29			39. 8			974
5631	8022	8.6	18 48.09	3.086	0.004	0 41 2. 2	11. 42	0. 36	1121
5632			47.99			3. 2			806
5633		8.6	18 54.43	3.076	0.004	0 11 39. 9	11. 42	0. 36	1357
5634			54.30			41. 6			839
5635		8.8	19 35.52	3.093	0.004	1 5 18. 4	11. 47	0. 36	1248
5636			35.30			13. 7			538
5637		8.8	20 49.67	3.079	0.004	0 22 28. 5	11. 56	0. 36	1312
5638			49.47			29. 1			874
5639		9.0	20 49.24	3.081	0.004	0 28 20. 7	11. 56	0. 36	1358
5640			49.26			23. 2			933
5641	8050	7.7	20 57.16	3.109	0.005	1 57 57. 1	11. 57	0. 36	1122
5642			57.25			58. 3			690
5643		8.7	21 7.12	3.079	0.004	0 20 4. 9	11. 58	0. 36	1393
5644			6.83			5. 7			807
5645		8.5	21 34.93	3.083	0.004	0 33 44. 0	11. 62	0. 36	1217
5646			35.16			44. 3			975
5647	8064	9.0	21 59.03	3.091	0.004	—0 56 39. 5	11. 64	0. 36	1452
5648			59.17			38. 8			1635
5649		9.0	22 5.99	3.072	0.004	+0 2 47. 8	11. 65	0. 36	1870
5650			5.96			48. 2			934
5651		8.8	22 18.54	3.082	0.004	—0 31 32. 9	11. 67	0. 36	1504
5652			18.63			35. 0			691
5653		7.8	22 28.77	3.096	0.004	1 14 44. 9	11. 68	0. 36	1313
5654			28.79			44. 3			875
5655*		9.0	22 52.75	3.102	0.004	1 33 60. 4	11. 71	0. 36	1728
5656*			52.89			58. 2			1636
5657*			—			57. 1			5740
5658		9.0	23 27.73	3.085	0.004	0 42 12. 2	11. 75	0. 36	1505
5659			27.56			11. 5			808
5660		8.3	23 47.38	3.102	0.004	1 35 22. 0	11. 77	0. 36	1123
5661			47.24			20. 1			840
5662		9.0	24 14.13	3.081	0.004	0 28 18. 1	11. 80	0. 36	1453
5663			14.08			16. 4			1698
5664	8094	8.8	24 25.37	3.089	0.004	0 52 31. 8	11. 82	0. 36	1359
5665			25.23			34. 5			976
5666		8.5	24 28.63	3.108	0.005	1 53 49. 8	11. 82	0. 36	1314
5667			28.37			49. 2			692
5668		8.6	20 24 30.52	3.075	—0.004	—0 7 40. 1	+11. 82	+0. 36	1871
5669			30.50			40. 4			1745
5670			30.50			39. 9			1749

5627. Fäden stimmen schlecht. — 5655. Der südlichere von 2 Sternen, beide 9^m2; d = 14". — 5656. Decl. unsicher. — 5657. Zu schwach für die Beobachtung in AR. 2* im Meridian, d = 20", südlicheren beobachtet.

Nro.	Sehj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5671	8106	9.0	20 ^h 24 ^m 40 ^s .71	3 ^o .88	—0 ^o .004	—0° 50' 28" 6	+11" 84	+0" 36	1729
5672			40.58			27. 0			935
5673		9.0	25 22.40	3.086	0.004	0 43 40. 7	11. 89	0. 35	1249
5674			22.72			37. 9			1699
5675		7.7	25 29.56	3.083	0.004	0 34 32. 4	11. 89	0. 35	1124
5676			29.78			32. 8			1746
5677			29.81			33. 4			1750
5678		9.0	25 42.76	3.084	0.004	0 38 38. 1	11. 91	0. 35	1454
5679			42.95			34. 2			1637
5680		8.2	26 12.75	3.108	0.005	1 53 1. 4	11. 94	0. 35	1315
5681			12.55			2. 2			500
5682		9.0	26 29.17	3.101	0.004	1 31 55. 9	11. 96	0. 35	1394
5683			29.19			55. 6			841
5684		8.5	26 38.60	3.082	0.004	0 32 23. 7	11. 97	0. 35	1360
5685			38.53			25. 7			809
5686		9.0	26 51.10	3.095	0.004	1 13 33. 6	11. 99	0. 35	1730
5687			51.11			33. 0			977
5688		8.5	26 53.78	3.072	0.004	0 1 40. 2	11. 99	0. 35	1506
5689			53.96			39. 7			876
5690		8.0	27 56.96	3.090	0.004	0 54 19. 9	12. 07	0. 35	1125
5691			57.05			18. 5			539
5692		8.0	28 7.72	3.093	0.004	1 6 5. 5	12. 08	0. 35	1361
5693			7.72			8. 3			693
5694		9.0	28 15.52	3.101	0.004	1 33 36. 0	12. 09	0. 35	1395
5695			15.70			37. 4			1638
5696		9.0	28 18.60	3.090	0.004	0 56 13. 8	12. 09	0. 35	1455
5697			18.35			10. 4			877
5698		7.6	29 21.79	3.080	0.004	0 25 49. 5	12. 16	0. 35	1218
5699			21.95			48. 7			978
5700		8.8	29 36.14	3.108	0.005	1 56 22. 3	12. 18	0. 35	1126
5701	8162		36.24			21. 6			810
5702		8.9	29 55.45	3.090	0.004	0 56 28. 1	12. 20	0. 35	1456
5703*			55.25			28. 0			694
5704		8.5	30 9.38	3.075	0.004	0 8 30. 3	12. 22	0. 35	1316
5705			9.38			31. 1			501
5706		9.0	30 18.24	3.108	0.005	1 54 59. 9	12. 23	0. 35	1250
5707			18.72			59. 2			1585
5708		8.8	30 41.75	3.090	0.004	0 57 3. 6	12. 26	0. 35	1731
5709			41.53			3. 8			936
5710		7.8	30 43.17	3.104	0.005	1 44 40. 4	12. 26		1362
5711	8181		43.01			42. 9			842
5712		6.6	30 53.77	3.079	0.004	0 20 10. 4	12. 27	0. 35	1219
5713			53.69			10. 1			878
5714		4.7	20 31 52.94	3.100	—0.004	—1 32 26. 2	+12. 34	+0. 35	1127
5715			52.85			24. 7			811

5703. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5716*		9.0	20 ^h 32 ^m 2 ^s .22	3 ^s .105	—0 ^s .005	—1° 48' 16" 1	+12" 35	+0" 35	1396
5717			2.06			18. 0			937
5718		8.8	32 11.71	3.082	0.004	0 31 1. 6	12. 36	0. 35	1363
5719*			11.73			6. 0			695
5720		8.8	32 40.75	3.086	0.004	0 47 19. 0	12. 39	0. 35	1507
5721			40.88			16. 4			979
5722		9.0	32 51.08	3.079	0.004	—0 19 52. 2	12. 41	0. 35	1457
5723			50.94			47. 0			1537
5724		5.4	33 0.46	3.071	0.004	+0 2 53. 4	12. 42	0. 35	1128
5725			0.19			53. 7			879
5726		8.8	34 28.47	3.091	0.004	—1 2 15. 2	12. 52	0. 34	1364
5727			28.14			19. 0			812
5728	8216	8.7	34 43.80	3.100	0.005	1 31 21. 9	12. 53	0. 34	1129
5729			—			22. 2			696
5730			43.93			21. 6			5741
5731		8.3	35 8.01	3.080	0.004	0 27 16. 1	12. 56	0. 34	1458
5732			7.42			13. 5			540
5733		9.0	35 10.79	3.075	0.004	0 10 9. 4	12. 57	0. 34	1251
5734*			10.94			4. 4			980
5735		9.0	35 11.89	3.074	0.004	0 6 28. 5	12. 57	0. 34	1397
5736*			11.86			27. 8			1639
5737		8.6	35 59.88	3.072	0.004	0 0 0. 5	12. 62	0. 34	1508
5738			59.64			0. 5			502
5739		8.8	36 37.17	3.101	0.005	1 35 39. 3	12. 66	0. 34	1130
5740			37.18			39. 5			813
5741		9.0	36 48.34	3.072	0.005	—0 0 31. 6	12. 68	0. 34	1459
5742			47.66			33. 4			880
5743		8.3	37 8.76	3.072	0.005	+0 1 15. 8	12. 70	0. 34	1317
5744			8.92			15. 2			697
5745		8.8	37 19.95	3.075	0.005	—0 9 42. 9	12. 71	0. 34	1398
5746			19.55			44. 9			981
5747	8251	8.8	37 36.49	3.077	0.005	0 15 50. 8	12. 73	0. 34	1509
5748			36.44			51. 2			938
5749		8.3	38 11.45	3.082	0.005	0 33 7. 5	12. 77	0. 34	1131
5750			11.47			4. 4			1538
5751*		9.0	38 23.14	3.105	0.006	1 49 6. 4	12. 78	0. 34	1732
5752			23.45			5. 2			1640
5753		7.8	38 31.63	3.075	0.005	0 9 23. 8	12. 79	0. 34	1220
5754			31.84			23. 8			814
5755	8256	8.0	38 45.21	3.099	0.005	1 29 39. 4	12. 81	0. 34	1318
5756			45.07			40. 6			698
5757		9.0	38 58.00	3.095	0.005	1 15 23. 9	12. 82	0. 34	1872
5758			58.15			23. 7			1586
5759		8.9	20 39 2.65	3.073	—0.005	—0 3 52. 1	+12. 83	+0. 34	1399
5760			2.78			48. 9			1641
5716. Sehr schwach. — 5719. An 3 nicht gut übereinstimmenden Fäden. — 5734. Sehr schwach. — 5736. Sehr schwach. — 5751. Sehr hell für 9 ^{mo} .									

Nro	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5761	8264	8.6	20 ^h 39 ^m 7 ^s .85	3 ^s .107	—0 ^s .006	—1° 52' 59'' 8	+12'' 83	+0'' 34	1510
5762			7.92			57. 3			1539
5763		8.8	39 10.35	3.072	0.005	+0 0 43. 2	12. 84	0. 34	1460
5764			10.58			43. 8			982
5765		7.8	39 32.39	3.095	0.005	—1 16 44. 6	12. 86	0. 34	1028
5766	8278		32.37			42. 8			881
5767		7.0	39 35.76	3.087	0.005	0 47 39. 7	12. 86	0. 34	1132
5768			35.66			39. 7			939
5769		8.3	40 18.70	3.095	0.005	1 17 25. 2	12. 91	0. 34	1365
5770			18.75			27. 6			503
5771	8278	8.7	40 36.77	3.077	0.005	0 16 4. 8	12. 93	0. 34	1319
5772*			36.32			1. 5			541
5773		9.0	40 41.86	3.105	0.006	1 47 53. 2	12. 94	0. 34	1252
5774			42.18			49. 8			815
5775		8.8	41 4.38	3.088	0.005	0 53 5. 7	12. 96	0. 34	1400
5776	8308		4.29			7. 0			699
5777		8.5	41 48.90	3.086	0.005	0 45 32. 6	13. 01	0. 34	1133
5778			48.56			32. 9			882
5779		8.3	41 49.39	3.083	0.005	0 37 26. 3	13. 01	0. 34	1366
5780			49.53			29. 8			940
5781	8313	7.6	42 3.47	3.077	0.005	0 15 39. 3	13. 03	0. 34	1029
5782			3.44			38. 1			983
5783		6.8	42 51.36	3.090	0.005	1 1 25. 2	13. 08	0. 33	1221
5784			51.68			26. 4			1540
5785		9.0	42 56.66	3.092	0.005	1 8 35. 5	13. 09	0. 33	1401
5786	8308		56.71			36. 5			1587
5787		8.8	43 19.25	3.075	0.005	0 8 10. 6	13. 11	0. 33	1367
5788			19.19			14. 5			816
5789		7.5	43 24.47	3.086	0.005	0 47 15. 1	13. 12	0. 33	1320
5790			24.70			15. 0			510
5791	8313	8.2	43 40.02	3.074	0.005	0 6 14. 0	13. 13	0. 33	1134
5792			39.80			14. 1			941
5793			39.96			15. 0			984
5794		8.6	44 34.44	3.074	0.005	0 5 29. 0	13. 19	0. 33	1030
5795			34.49			27. 1			1541
5796	8323	9.0	44 44.29	3.100	0.006	1 34 5. 0	13. 21	0. 33	1402
5797*			44.02			6. 5			542
5798		9.0	45 9.73	3.101	0.006	1 37 4. 4	13. 23	0. 33	1461
5799*			9.64			3. 3			6003
5800			9.80			3. 1			883
5801	8340	8.0	45 50.66	3.082	0.005	0 35 16. 6	13. 28	0. 33	1031
5802			50.43			13. 9			817
5803		9.0	46 26.25	3.091	0.005	1 4 21. 4	13. 32	0. 33	1135
5804			26.10			24. 1			942
5805		9.0	20 46 41.54	3.099	—0.005	—1 33 26. 2	+13. 33	+0. 33	1321

5772. An 3 Fäden, deren Uebereinstimmung nicht gut ist. — 5797. Sehr schwach; an 3 schlecht unter einander stimmenden Fäden. — 5799. An 8 Fäden.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5806			20 ^h 46 ^m 41 ^s .47			—1° 33' 24" 8			1642
5807*		9.0	46 41.02	3.078	—0.005	0 18 35. 0	+13" 33	+0" 33	1368
5808			41.05			35. 2			985
5809		8.0	47 2.85	3.075	0.005	0 8 38. 3	13. 36	0. 33	1222
5810			2.80			40. 1			884
5811		9.0	47 24.11	3.094	0.005	1 12 20. 1	13. 38	0. 33	1462
5812			24.01			21. 3			818
5813		9.0	48 10.83	3.093	0.005	1 10 10. 4	13. 43	0. 32	1032
5814			10.63			12. 1			1542
5815	8365	8.5	48 20.47	3.083	0.005	0 38 0. 3	13. 44	0. 32	1136
5816			20.50			1. 2			700
5817	8368	8.2	48 26.45	3.104	0.006	1 50 59. 2	13. 45	0. 32	1463
5818			26.39			58. 7			504
5819		8.2	48 29.11	3.093	0.005	1 10 34. 3	13. 45	0. 32	1369
5820			29.06			39. 6			943
5821	8372	6.7	48 40.43	3.104	0.006	1 50 54. 7	13. 46	0. 32	1223
5822			40.31			54. 7			543
5823		8.2	49 46.08	3.087	0.005	0 50 19. 2	13. 53	0. 32	1033
5824			45.80			18. 9			819
5825		8.3	50 7.08	3.099	0.006	1 32 27. 0	13. 56	0. 32	1137
5826			6.97			27. 7			701
5827		8.5	50 28.82	3.082	0.005	—0 33 29. 3	13. 58	0. 32	1464
5828			28.56			29. 5			1543
5829		8.2	50 29.79	3.072	0.005	+0 1 29. 3	13. 58	0. 32	1322
5830			29.37			29. 0			885
5831		9.0	50 30.65	3.099	0.006	—1 32 13. 7	13. 58	0. 32	1403
5832			30.55			13. 0			986
5833		9.0	50 42.02	3.104	0.006	1 52 54. 5	13. 59	0. 32	1511
5834			42.27			52. 7			1588
5835		6.8	50 46.53	3.072	0.005	0 0 46. 7	13. 60	0. 32	1224
5836			46.47			46. 9			886
5837		9.0	52 32.30	3.088	0.005	0 54 24. 2	13. 71	0. 32	1034
5838			31.99			22. 1			702
5839	8418	9.0	52 49.14	3.088	0.005	0 55 24. 4	13. 73	0. 32	1225
5840			49.42			26. 4			511
5841		8.8	53 51.71	3.081	0.005	0 31 17. 1	13. 80	0. 32	1035
5842			51.38			15. 2			544
5843	8432	8.7	54 10.52	3.096	0.005	1 24 18. 9	13. 82	0. 32	1226
5844			10.54			21. 4			820
5845		8.3	54 38.52	3.093	0.005	1 15 25. 0	13. 85	0. 32	1138
5846			38.54			27. 0			703
5847		9.0	54 42.40	3.086	0.005	0 49 46. 1	13. 85	0. 32	1404
5848			42.14			47. 1			887
5849		9.0	20 54 56.37	3.083	—0.005	—0 39 15. 7	+13. 86	+0. 32	1253
5850			56.17			13. 0			987
5807. Sehr schwach.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5851	8458	8.8	20 ^h 55 ^m 40 ^s .85	3.083	—0.005	—0° 30' 26" 2	+13" 91	+0" 31	1036
5852			40.96			30. 0			944
5853		6.8	56 32.92	3.096	0.005	1 24 58. 2	13. 97	0. 31	1139
5854			32.81			58. 8			821
5855		7.3	56 39.95	3.103	0.006	1 47 58. 4	13. 97	0. 31	1227
5856	8481		39.86			59. 9			988
5857		9.0	57 47.10	3.092	0.005	1 12 4. 2	14. 04	0. 31	1037
5858			46.97			5. 3			888
5859*		9.0	58 34.69	3.099	0.006	1 33 15. 0	14. 09	0. 31	1140
5860			34.97			17. 0			822
5861	8481	9.0	58 51.95	3.072	0.005	0 1 18. 1	14. 11	0. 31	1228
5862			51.77			19. 1			704
5863		9.0	59 15.54	3.082	0.005	0 33 31. 0	14. 14	0. 31	1405
5864			15.42			33. 6			512
5865		9.0	59 40.58	3.091	0.005	1 8 31. 5	14. 16	0. 31	1038
5866	8490		40.70			31. 5			945
5867		9.0	20 59 53.59	3.084	0.005	0 42 34. 2	14. 17	0. 31	1465
5868			53.63			33. 1			989
5869		7.0	21 0 8.44	3.082	0.005	0 36 15. 4	14. 19	0. 31	1141
5870			8.38			16. 2			823
5871	8496	8.4	0 18.96	3.098	0.006	1 31 29. 1	14. 20	0. 31	1733
5872			18.71			29. 3			545
5873		7.7	0 25.59	3.097	0.006	1 27 45. 8	14. 21	0. 31	1323
5874*			25.69			43. 1			1406
5875			25.65			48. 4			1544
5876	8496	9.0	0 54.85	3.090	0.005	1 6 25. 4	14. 24	0. 31	1254
5877			55.00			24. 3			1700
5878		7.3	0 55.58	3.093	0.005	1 16 2. 3	14. 24	0. 31	1466
5879			55.78			1. 6			990
5880		7.2	1 7.71	3.083	0.005	0 39 53. 5	14. 25	0. 31	1039
5881	8519		7.59			58. 0			705
5882		9.0	1 30.30	3.086	0.005	0 50 48. 2	14. 27	0. 31	1734
5883*			30.44			45. 9			1643
5884		7.0	1 41.57	3.097	0.006	1 29 32. 6	14. 29	0. 31	1229
5885			42.28			34. 3			946
5886*	8519	9.3	2 24.10	3.081	0.005	0 32 26. 9	14. 33	0. 31	889
5887		9.0	2 25.27	3.074	0.005	0 5 26. 3	14. 33	0. 31	1467
5888			25.24			24. 2			1589
5889		9.0	2 27.53	3.077	0.005	0 17 14. 6	14. 33	0. 31	1873
5890			27.80			16. 2			1545
5891	8519	9.0	2 46.23	3.081	0.005	0 32 34. 2	14. 35	0. 31	1142
5892			46.34			33. 4			1701
5893		7.3	2 50.34	3.084	0.005	0 44 21. 9	14. 36	0. 31	1370
5894			49.99			23. 1			991
5895		7.8	21 5 5.08	3.101	—0.006	—1 48 38. 3	+14. 49	+0. 30	1040

5859. Sehr schwach. — 5874. Fäden stimmen schlecht. — 5883. Fäden stimmen schlecht. —
5886. B. D. —0° N. 4168.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5896			21 ^h 5 ^m 5 ^s .22			—1° 48' 37'' 8			513
5897	8542	7.5	5 11.87	3.094	—0.005	1 22 50. 0	+14'' 50	+0'' 30	1143
5898			11.98			51. 4			706
5899	8546	8.8	5 41.30	3.096	0.006	1 31 45. 6	14. 53	0. 30	1324
5900			41.29			45. 0			546
5901		9.0	5 49.55	3.102	0.006	1 51 17. 1	14. 54	0. 30	1407
5902			49.27			19. 8			890
5903	8548	8.9	5 54.20	3.072	0.005	0 0 26. 8	14. 54	0. 30	1468
5904			54.23			26. 2			992
5905		8.0	6 41.25	3.098	0.006	1 38 34. 8	14. 59	0. 30	1041
5906			40.98			34. 1			707
5907		9.0	7 21.42	3.075	0.005	0 10 52. 1	14. 63	0. 30	1144
5908			21.27			48. 8			1546
5909	8568	8.7	7 50.83	3.076	0.005	0 12 50. 0	14. 66	0. 30	1408
5910			50.74			53. 0			947
5911	8572	9.0	8 5.66	3.096	0.006	1 29 52. 4	14. 67	0. 30	1255
5912			5.67			51. 8			1590
5913		6.7	8 12.08	3.079	0.005	0 25 24. 4	14. 68	0. 30	1325
5914			12.18			24. 1			993
5915	8573	7.2	8 14.53	3.093	0.005	1 20 55. 8	14. 68	0. 30	1042
5916			14.69			55. 2			1547
5917		8.7	8 35.33	3.099	0.006	1 42 12. 1	14. 70	0. 30	1469
5918			35.05			13. 5			514
5919		8.4	9 5.52	3.084	0.005	0 47 11. 6	14. 73	0. 30	1735
5920			5.50			13. 3			708
5921	8582	8.5	9 12.20	3.100	0.006	1 45 6. 5	14. 74	0. 30	1409
5922			12.11			9. 6			891
5923		8.8	9 37.67	3.093	0.005	0 19 3. 7	14. 76	0. 30	1470
5924			37.40			2. 6			547
5925		8.5	9 51.75	3.095	0.006	1 25 36. 6	14. 78	0. 30	1736
5926			51.75			40. 0			1644
5927		8.0	10 8.63	3.090	0.005	1 8 30. 0	14. 79	0. 30	1043
5928			8.53			30. 0			1548
5929	8596	8.3	10 34.04	3.097	0.006	1 35 52. 2	14. 82	0. 30	1145
5930			33.87			52. 2			1645
5931	8603	8.7	11 27.47	3.103	0.006	1 54 39. 8	14. 87	0. 30	1471
5932			27.33			40. 9			892
5933	8605	8.5	11 34.56	3.078	0.005	0 21 14. 5	14. 88	0. 30	1410
5934*			34.40			16. 8			709
5935		9.0	11 47.34	3.094	0.006	1 26 51. 8	14. 89	0. 30	1044
5936			47.16			51. 1			1549
5937		9.0	13 41.73	3.079	0.005	0 25 57. 1	15. 00	0. 29	1045
5938			41.73			56. 7			515
5939		9.0	21 14 13.26	3.092	—0.005	—1 16 33. 2	+15. 03	+0. 29	1146
5940			13.06			34. 4			893
5934. An 7 Fäden.									

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5941		8.8	21 ^h 14 ^m 48 ^s .12	3.077	—0.005	—0° 17' 36".5	+15.07	+0.29	1046
5942			47.78			33.6			548
5943		8.7	15 5.20	3.093	0.006	1 21 53.8	15.08	0.29	1411
5944			5.15			56.8			994
5945		9.0	16 6.89	3.090	0.005	1 9 43.8	15.14	0.29	1472
5946			6.49			42.5			1591
5947		9.0	16 10.15	3.079	0.005	0 26 32.3	15.14	0.29	1412
5948			9.99			33.9			1550
5949		8.5	16 10.04	3.096	0.006	1 33 8.4	15.14	0.29	1512
5950			10.24			9.8			710
5951	8651	7.8	16 44.36	3.092	0.005	1 18 19.6	15.18	0.29	1047
5952			44.19			21.0			894
5953		8.8	16 54.48	3.095	0.006	—1 28 52.7	15.19	0.29	1147
5954			54.26			51.7			995
5955*	8654	8.9	17 20.51	3.072	0.005	+0 1 30.6	15.21	0.28	1473
5956			20.63			28.3			516
5957		8.7	18 _a 9.76	3.072	0.005	+0 2 15.2	15.26	0.28	1048
5958			9.48			15.9			549
5959*			9.74			13.7			5742
5960		9.0	19 2.96	3.094	0.006	—1 28 58.9	15.31	0.28	1148
5961			3.19			59.4			996
5962		8.8	19 7.01	3.095	0.006	1 31 22.1	15.31	0.28	1413
5963			6.55			24.6			711
5964		8.1	19 9.83	3.084	0.005	0 46 10.5	15.31	0.28	1256
5965			9.79			11.2			895
5966	8674	6.3	19 27.48	3.072	0.005	0 0 16.2	15.33	0.28	1474
5967			27.57			18.8			948
5968	8681	9.0	20 50.04	3.075	0.005	0 10 14.1	15.41	0.28	1049
5969			50.03			13.7			896
5970		9.0	23 22.11	3.079	0.005	0 24 13.6	15.55	0.28	1149
5971*			21.89			16.2			517
5972	8707	9.0	24 17.75	3.080	0.005	0 27 51.2	15.60	0.28	1257
5973			17.60			52.2			712
5974		8.5	26 39.42	3.100	0.006	1 54 18.3	15.73	0.28	1414
5975			39.54			20.8			1551
5976	8736	8.3	27 31.12	3.077	0.004	0 19 48.4	15.78	0.27	1050
5977			31.07			45.4			997
5978		6.2	31 8.65	3.085	0.004	—0 56 59.8	15.97	0.27	1051
5979			8.61			60.2			897
5980	8769	7.7	31 12.86	3.072	0.004	+0 1 26.0	15.97	0.27	1150
5981			12.79			24.6			713
5982		9.0	31 26.57	3.091	0.005	—1 19 50.1	15.99	0.27	1415
5983			26.50			49.3			998
5984		9.0	21 31 36.22	3.091	—0.005	—1 19 12.3	+15.99	+0.27	1258
5985			36.45			12.9			518

5955. Ein Stern 9^m1 im Meridian circa 2' südlicher. —
ziemlich gut. — 5971. Sehr schwach.

5959. Sehr schwach, nur an 1 Faden, Decl.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
5986*		9.0	21 ^h 31 ^m 50 ^s .62	3 ^s .099	—0 ^s .005	—1° 53' 38" 2	+16" 01	+0" 27	1475
5987			50.65			37. 7			1592
5988		8.8	31 51.90	3.085	0.004	0 53 52. 9	16. 01	0. 27	1151
5989			52.19			55. 5			1552
5990		9.0	32 18.72	3.090	0.004	1 15 10. 3	16. 03	0. 27	1052
5991			18.75			11. 0			898
5992	8783	7.3	33 4.68	3.080	0.004	0 36 52. 2	16. 07	0. 26	1371
5993			4.69			56. 3			949
5994		9.0	34 39.86	3.098	0.005	1 48 59. 8	16. 15	0. 26	1259
5995			40.08			60. 6			899
5996		9.0	34 58.60	3.097	0.005	1 46 33. 9	16. 17	0. 26	1053
5997			58.80			31. 4			519
5998		7.5	35 31.93	3.076	0.004	0 13 18. 2	16. 20	0. 26	1152
5999			31.80			19. 4			950
6000*		7.8	36 3.03	3.074	0.004	0 7 15. 3	16. 23	0. 26	1372
6001*			2.97			19. 4			999
6002		9.0	36 52.87	3.086	0.004	0 59 14. 4	16. 27	0. 26	1260
6003			53.01			15. 1			1593
6004	8818	8.5	37 4.38	3.079	0.004	0 31 2. 3	16. 28	0. 26	1373
6005			4.50			6. 0			1553
6006		7.5	37 15.23	3.072	0.004	0 2 8. 3	16. 29	0. 26	1153
6007			15.37			9. 2			1646
6008	8823	8.8	37 57.27	3.078	0.004	0 26 15. 8	16. 32	0. 26	1416
6009*			57.22			12. 0			1702
6010	8830	8.5	38 57.69	3.083	0.004	0 47 1. 7	16. 38	0. 25	1154
6011			57.54			1. 4			714
6012		9.0	40 39.70	3.089	0.005	1 13 21. 2	16. 46	0. 25	1261
6013			39.68			23. 0			1594
6014	8841	9.0	40 49.08	3.087	0.004	1 6 11. 7	16. 47	0. 25	6004
6015			49.19			14. 0			1647
6016*			49.52			14. 1			5743
6017*		9.3	40 54.98	3.087	0.004	1 6 28. 7	16. 47	0. 25	1155
6018		9.0	41 57.21	3.092	0.005	1 32 32. 4	16. 53	0. 25	1417
6019			57.08			33. 8			900
6020		8.5	41 58.61	3.078	0.004	0 22 37. 4	16. 53	0. 25	1262
6021			58.37			37. 7			715
6022	8857	8.8	42 32.13	3.083	0.004	0 51 35. 4	16. 55	0. 25	1054
6023			32.05			35. 2			1000
6024	8869	7.5	43 49.48	3.088	0.004	1 11 15. 0	16. 62	0. 24	1055
6025			49.21			16. 8			520
6026		8.3	45 37.78	3.096	0.005	1 52 12. 0	16. 71	0. 24	1056
6027			37.98			13. 9			716
6028		9.0	46 30.76	3.094	0.005	1 40 22. 8	16. 75	0. 24	1156
6029			30.48			24. 8			901
6030	8896	8.8	21 46 34.46	3.095	—0.005	—1 44 42. 2	+16. 75	+0. 24	1263

5986. Sehr schwach. — 6000. Duplex, 8^m0 und 8^m5, d = 12", praec. beob. — 6001. Duplex, praec. beob. — 6009. Duplex, 8^m9 und 9^m1, d = 18", den südlicheren beob. — 6016. Nur an 1 Faden, Decl. recht gut. — 6017. B. D. — 1° N. 4203.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6031	8904	8.8	21 ^h 46 ^m 34 ^s .45	3 ^s .072	—0 ^s .004	—1° 44' 42".8	+16'' 78	+0'' 23	1001
6032			47 10.64			+0 1 3. 1			1057
6033		8.8	10.58	3.086	0.004	3. 7			1554
6034			48 54.77			—1 4 35. 2			1058
6035			54.83			35. 2			521
6036	8920	8.0	49 28.13	3.076	0.004	0 17 26. 6	16. 89	0. 23	1157
6037		9.0	28.01	3.093	0.005	27. 9	16. 90	0. 23	717
6038			49 47.15			1 34 56. 2			1264
6039		8.3	47.19	3.088	0.005	56. 1	16. 91	0. 23	902
6040			49 59.94			—1 16 21. 0			1326
6041	8934	8.8	60.02	3.072	0.004	22. 6	16. 95	0. 23	1555
6042			50 41.71			+0 0 32. 4			1059
6043		8.3	41.57	3.090	0.005	34. 2			1002
6044			50 42.87			—1 22 31. 2			1158
6045			43.11			32. 0			718
6046		9.0	43.07	3.072	0.004	31. 7	16. 95	0. 23	5744
6047			50 47.65			+0 5 25. 1			1418
6048		8.5	47.81	3.088	0.005	21. 4			1595
6049			51 16.23			—1 13 15. 5			1327
6050			16.28			16. 3			1648
6051	8943	8.3	51 29.30	3.072	0.004	+0 0 18. 2	16. 98	0. 23	1060
6052		8.7	29.36	3.091	0.005	15. 7	16. 99	0. 23	1556
6053			51 38.40			—1 27 2. 9			1476
6054			38.11			3. 3			903
6055*			38.61			3. 4			5745
6056	8950	8.2	52 15.46	3.073	0.004	0 3 21. 2	17. 01	0. 23	1265
6057		8.6	15.43	3.078	0.004	21. 8	17. 03	0. 23	1649
6058			52 32.85			0 30 1. 0			1159
6059			33.04			1. 0			1703
6060		9.0	52 37.53	3.077	0.004	0 23 9. 4	17. 04	0. 23	1419
6061		9.0	37.41	3.091	0.005	11. 2	17. 05	0. 23	522
6062			53 0.29			1 29 27. 4			1513
6063		9.0	0.40	3.087	0.005	24. 1			1672
6064			54 6.33			1 10 37. 4			1160
6065			6.49			38. 3			1704
6066*	8971	9.0	54 20.00	3.089	0.005	—1 18 0. 9	17. 11	0. 23	1061
6067		6.0	19.86	3.072	0.004	1. 4	17. 13	0. 23	904
6068			54 41.19			+0 0 19. 6			1328
6069		9.0	41.22	3.093	0.005	19. 7	17. 13	0. 23	1003
6070			54 43.01			—1 39 48. 0			1266
6071		7.8	43.22	3.094	0.005	48. 5	17. 16	0. 22	1650
6072*			55 18.52			1 43 39. 1			1737
6073		8.3	18.73	3.075	—0.004	43. 3			719
6074			21 55 24.17			—0 15 55. 6			1514
6075			24.07			55. 5			1557

6055. Nur an 1 Faden, Decl. recht gut. — 6066. Sehr schwach. — 6072. Sehr unruhiges Bild.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6076		8.7	21 ^h 55 ^m 30.32	3.084	—0.004	—0° 55' 27.6	+17.17	+0.22	1477
6077			30.06			29.7			1819
6078			30.09			28.8			2029
6079*		8.8 {	55 29.86	3.092	0.005	1 39 59.9	17. 17	0. 22	2032
6080*			55 35.30	3.092	0.005	1 39 26.4	17. 17	0. 22	1420
6081		7.7	56 7.00	3.091	0.005	1 31 13.4	17. 19	0. 22	1062
6082			7.06			11.7			1673
6083		9.0	56 20.87	3.089	0.005	1 21 2.7	17. 20	0. 22	1161
6084			21.00			5.9			523
6085	9003	6.0	58 21.61	3.090	0.005	1 30 35.9	17. 29	0. 22	1063
6086			21.60			35.2			720
6087		8.8	58 47.13	3.093	0.005	1 46 28.3	17. 31	0. 22	1162
6088			46.96			28.5			1004
6089		9.0	58 53.49	3.081	0.004	0 44 12.6	17. 32	0. 22	1267
6090			53.57			12.0			1596
6091	9008	8.0	58 59.55	3.076	0.004	—0 20 41.4	17. 32	0. 22	1329
6092			59.51			43.0			1558
6093	9010	7.8	59 8.64	3.072	0.004	+0 1 19.0	17. 33	0. 22	1421
6094			8.62			17.8			1651
6095*		2.8	59 21.83	3.083	0.004	—0 55 36.0	17. 34	0. 22	1478
6096*			21.58			35.8			1705
6097		9.0	21 59 44.02	3.086	0.005	1 9 46.3	17. 36	0. 22	1064
6098			44.04			44.7			1674
6099		8.3	22 0 3.02	3.095	0.005	1 54 3.2	17. 37	0. 22	1330
6100			3.03			3.0			721
6101	9021	8.3	0 25.84	3.088	0.005	1 21 19.2	17. 39	0. 22	1268
6102			25.73			22.9			1559
6103*		8.2	0 42.24	3.072	0.004	0 2 26.2	17. 40	0. 22	1811
6104*			42.31			24.4			1652
6105*			42.09			24.3			1751
6106		9.0	0 58.11	3.089	0.005	1 25 44.8	17. 41	0. 22	1479
6107			57.83			43.7			1597
6108*		9.3	1 38.51	3.090	0.005	1 34 18.1	17. 44	0. 22	1675
6109	9032	8.4	2 15.88	3.079	0.004	0 32 55.7	17. 46	0. 22	1163
6110			15.73			58.2			722
6111		8.1	2 16.21	3.075	0.004	0 16 22.5	17. 46	0. 22	1515
6112			16.33			22.7			1560
6113		9.0	2 19.42	3.076	0.004	0 22 42.5	17. 47	0. 22	1422
6114			19.30			43.3			1706
6115	9035	9.0	2 31.83	3.091	0.005	—1 36 29.2	17. 48	0. 22	1738
6116*			31.69			31.3			5746
6117	9040	8.9	2 59.94	3.072	0.004	+0 4 35.9	17. 50	0. 22	1480
6118			59.90			35.8			1653
6119	9046	9.0	22 3 11.99	3.073	—0.004	—0 5 10.5	+17. 50	+0. 21	1164
6120			12.00			9.8			1598

6079. Der vorangehende u. südl. von 2 * 9^m3, d=40". Lamont No. 8654. — 6080. Dieser u. der vorhergehende * sind in der B. D. als nur 1 * 8^m8 angegeben. — 6095. α Aquar. — 6096. Durch Wolken, an 3 F. — 6103. Dupl. — 6104. Eng dupl., d=1"5. Helligkeit 8^m3 u. 9^m0. praec. beob. — 6105. Eng dupl. im Parallel, d=1"5, beide 8^m5. — 6108. B. D. — 1° N. 4253. — 6116. An 3 schlecht stimmenden Fäden. Decl. unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6121	9054	8.9	22 ^h 4 ^m 51 ^s .35	3 ^o 074	—0 ^o 004	—0° 9'48''6	+17''58	+0''21	1065
6122			51.49			50.8			723
6123			5 10.43	3.091	0.005	1 37 11.4	17. 59	0. 21	1269
6124			10.04			13.0			1561
6125			5 21.89	3.093	0.005	1 51 33.7	17. 60	0. 21	1423
6126	9058	8.3	22.10			36.5			1654
6127			5 27.09	3.084	0.003	0 58 38.8	17. 60	0. 21	1481
6128			26.80			37.3			1676
6129			5 27.20	3.087	0.004	1 20 10.4	17. 60	0. 21	1165
6130			27.05			9.0			1707
6131*		9.0	6 36.33	3.093	0.004	1 51 56.7	17. 65	0. 21	1874
6132			36.71			52.9			1708
6133			6 41.15	3.087	0.004	1 19 12.3	17. 65	0. 21	1066
6134			41.22			13.8			1270
6135			41.13			11.9			1424
6136	9074	7.4	41.04			14.0			1516
6137			41.18			12.4			1599
6138			6 55.86	3.077	0.003	0 22 32.7	17. 66	0. 21	1482
6139			55.81			32.0			1752
6140			7 43.06	3.086	0.004	1 16 35.9	17. 70	0. 21	1166
6141	9077	9.0	43.20			37.3			724
6142			7 51.37	3.074	0.003	0 12 3.8	17. 70	0. 20	1739
6143			51.46			6.7			524
6144			7 57.53	3.079	0.003	0 34 11.6	17. 71	0. 20	1483
6145			57.45			13.4			1562
6146	9081	8.8	8 16.81	3.093	0.004	1 53 39.8	17. 72	0. 20	1875
6147			16.71			39.6			1655
6148			8 19.41	3.083	0.003	1 0 6.0	17. 72	0. 20	1812
6149			19.20			4.4			1677
6150			8 20.71	3.088	0.004	1 24 30.8	17. 72	0. 20	1740
6151	9092	9.0	21.00			33.9			1753
6152			9 10.23	3.078	0.003	0 27 31.2	17. 75	0. 20	1067
6153			10.20			34.0			1754
6154			9 24.60	3.089	0.004	1 33 24.1	17. 76	0. 20	1271
6155			24.60			24.7			1600
6156	9092	8.5	9 29.17	3.079	0.003	0 35 1.4	17. 77	0. 20	1167
6157			29.51			3.9			1563
6158			10 6.93	3.082	0.003	0 57 13.5	17. 79	0. 20	1425
6159			7.10			12.8			1709
6160			10 21.71	3.073	0.003	0 5 48.5	17. 80	0. 20	1876
6161	9105	8.5	21.56			45.4			1678
6162*			10 54.22	3.086	0.004	1 19 37.2	17. 84	0. 20	1272
6163*			54.20			36.1			2033
6164			22 11 39.65	3.081	—0.003	—0 51 35.9	+17. 86	+0. 20	1331
6165			39.70			36.2			1564

6131. Fäden stimmen schlecht. — 6162. Duplex, beide 9^m0, d = 8", südlicheren beob. — 6163. Duplex, beide 9^m2, d = 5", südlicheren beob.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6166		7.0	22 ^h 11 ^m 41 ^s .35	3 ^s .090	—0 ^s .004	—1° 44' 34".2	+17".85	+0".20	1168
6167			41.49			35. 2			1601
6168		8.8	11 51.41	3.084	0.004	1 6 7. 8	17. 86	0. 20	1426
6169			51.76			10. 2			1656
6170		7.8	12 3.03	3.090	0.004	1 44 56. 4	17. 87	0. 20	1517
6171			3.04			54. 9			1679
6172	9117	9.0	12 49.57	3.073	0.003	0 6 22. 6	17. 90	0. 20	1068
6173			49.58			21. 2			1710
6174		8.8	13 13.35	3.085	0.004	1 13 24. 4	17. 92	0. 20	1169
6175			13.34			28. 4			725
6176		7.6	14 3.90	3.079	0.003	0 41 40. 5	17. 95	0. 19	1332
6177			3.85			42. 6			1565
6178	9130	9.0	14 12.31	3.084	0.004	1 8 35. 5	17. 96	0. 19	1273
6179			12.14			37. 0			525
6180		8.3	14 16.66	3.073	0.003	0 4 53. 3	17. 96	0. 19	1484
6181			16.66			51. 0			1680
6182		9.0	14 31.69	3.077	0.003	—0 28 21. 2	17. 97	0. 19	1427
6183			32.09			21. 3			1602
6184		8.6	14 36.72	3.072	0.003	+0 2 39. 4	17. 97	0. 19	1069
6185			36.84			40. 2			1657
6186	9139	8.0	15 17.36	3.072	0.003	+0 0 53. 9	18. 00	0. 19	1070
6187			17.57			53. 6			726
6188*		8.8	15 58.01	3.078	0.003	—0 32 —	18. 02	0. 19	1170
6189			58.03			43. 4			1566
6190			57.97			44. 0			5747
6191	9151	7.5	17 4.11	3.072	0.003	0 1 17. 8	18. 07	0. 19	1171
6192			4.09			20. 5			1603
6193	9154	8.2	17 19.51	3.073	0.003	0 4 25. 6	18. 08	0. 19	1274
6194			19.33			25. 9			1567
6195	9162	7.5	18 8.90	3.090	0.004	1 49 15. 4	18. 11	0. 18	1332
6196			8.73			16. 5			526
6197	9167	8.7	18 55.20	3.079	0.003	0 38 37. 4	18. 13	0. 18	1071
6198			55.13			38. 1			727
6199		8.8	19 19.57	3.087	0.004	1 28 4. 0	18. 15	0. 18	1172
6200			19.54			4. 2			1275
6201			19.63			7. 1			1568
6202	9173	8.3	20 4.74	3.085	0.004	—1 12 6. 2	18. 18	0. 18	1334
6203			4.90			6. 2			1604
6204		9.0	20 28 18	3.071	0.003	+0 5 7. 5	18. 19	0. 18	1428
6205			28.04			4. 3			1658
6206	9179	8.8	20 46.68	3.081	0.003	—0 56 45. 0	18. 20	0. 18	1072
6207			46.62			45. 4			1569
6208*	9188	3.3	22 23.58	3.079	0.003	0 39 32. 2	18. 26	0. 18	1335
6209			23.83			32. 0			1605
6210		8.8	22 22 25.70	3.086	—0.004	—1 25 23. 0	+18. 26	+0. 18	1173

6188. Die Beobachtung giebt —0° 32' 13"7. Es ist nicht ersichtlich wie ein Fehler von +30" entstanden sein könnte. — 6208. ζ Aquarii. Duplex, Mitte beob.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6211	9195	8.5	22 ^h 22 ^m 25 ^s .85	3 ^o .082	—0 ^o .003	—1 ^o 25' 19" 8	+18" 28	+0" 17	527
6212			22 52.62			1 2 30. 7			1073
6213			52.85			31. 8			1659
6214	9199	8.5	23 7.14	3.080	0.003	0 50 37. 0	18. 29	0. 17	1518
6215			7.42			35. 9			1755
6216									
6217*		9.0	23 8.82	3.078	0.003	0 37 49. 9	18. 29	0. 17	1485
6218		8.5	8.72			48. 2			1681
6219			27.93			1 18 17. 4			1276
6220			27.75	3.084	0.004	15. 1	18. 30	0. 17	6005
			27.81			17. 8			1570
6221	9204	7.7	23 45.55	3.077	0.003	0 30 1. 3	18. 31	0. 17	1741
6222	9205	8.3	45.76	3.086	0.004	3. 2	18. 32	0. 17	1606
6223			56.68			1 22 35. 9			1519
6224			56.64			31. 6			6006
6225			56.84			34. 6			1660
6226*		8.8	56.80	3.088	0.004	33. 4	18. 32	0. 17	5748
6227			4.68			1 42 27. 0			1429
6228			4.86			27. 3			1682
6229		9.0	24 16.00	3.075	0.003	0 19 42. 1	18. 33	0. 17	1486
6230			16.09			41. 6			1711
6231		8.7	24 29.07	3.082	0.004	1 6 9. 6	18. 34	0. 17	1074
6232		8.8	29.02			12. 1			2030
6233			58.21			0 24 26. 2			1174
6234	9214	8.8	57.98	3.075	0.003	26. 4	18. 38	0. 17	1712
6235*			41.26			0 14 46. 1			1336
6236		8.8	41.08	3.086	0.004	46. 8	18. 40	0. 17	528
6237			15.61			1 24 57. 4			1430
6238			15.45			61. 4			1571
6239*		8.5	15.45	3.087	0.004	59. 1	18. 42	0. 17	5749
6240			47.35			1 33 13. 9			1075
6241		8.7	47.53	3.086	0.004	14. 5	18. 43	0. 17	728
6242			47.66			14. 4			1607
6243			59.81			1 30 26. 1			1175
6244	9221	8.7	59.53	3.075	0.003	26. 2	18. 43	0. 17	1661
6245			58.71			0 22 24. 1			1487
6246		8.6	58.74	3.081	0.003	22. 4	18. 43	0. 17	1683
6247			0.11			0 57 21. 1			1520
6248			0.15			19. 2			1713
6249		7.5	12.31	3.073	0.003	0 2 47. 5	18. 47	0. 16	1176
6250			12.28			48. 5			1608
6251*	9234	9.0	28 28.45	3.080	0.003	0 57 17. 2	18. 48	0. 16	1277
6252*		3.9	28.26			25. 6			6007
6253*			56.06			0 45 40. 1			1076
6254		9.0	56.06	3.077	—0.003	40. 8	+18. 52	+0. 16	1662
6255			22 29 46.72			—0 28 35. 4			1488

6217. Sehr schwach — 6226. Fäden stimmen schlecht. — 6235. Sehr schwach, — 6239. Fäden stimmen schlecht. — 6251. Sehr schwach. — 6252. * kaum zu sehen, an 1 Faden, Decl. sehr schlecht, * war aber doch zwischen den Fäden. — 6253. Schj.'s Decl. bedarf einer Correction von —1'.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6256			22 ^h 29 ^m 46 ^s 51			—0° 28' 36" 1			1609
6257		9.0	29 54.18	3.081	—0.003	1 2 5. 4	+18" 52	+0" 16	529
6258*		8.2	29 54.43	3.080	0.003	0 49 59. 0	18. 52		1337
6259			54.14			56. 7		0. 16	729
6260		9.0	29 57.01	3.087	0.004	1 40 29. 2	18. 53		1684
6261		8.8	30 8.55	3.083	0.004	1 12 33. 1	18. 53	0. 16	1431
6262			8.45			37. 7			1714
6263		8.8	30 12.01	3.082	0.003	1 3 55. 2	18. 53	0. 16	1521
6264			12.02			55. 1			1877
6265			11.98			55. 0			1572
6266	9246	8.0	30 15.95	3.074	0.003	0 16 59. 1	18. 54	0. 16	1077
6267			15.97			57. 5			1177
6268			15.87			57. 7			2031
6269		8.6	30 52.68	3.079	0.003	0 45 30. 1	18. 56	0. 16	1278
6270*			52.75			30. 8			1756
6271*		9.0	31 7.28	3.089	0.004	1 53 18. 5	18. 57	0. 16	1742
6272*			7.01			21. 0			5295
6273*			—			18. 8			5750
6274		8.8	32 24.36	3.080	0.003	0 55 41. 0	18. 61	0. 16	1178
6275			24.41			41. 3			1573
6276	9262	8.3	32 51.15	3.084	0.004	1 21 53. 9	18. 62	0. 16	1432
6277			51.46			56. 2			730
6278			51.15			59. 4			5296
6279	9274	9.0	33 43.07	3.079	0.003	0 47 46. 7	18. 65	0. 16	1489
6280			43.05			47. 0			1610
6281	9277	8.1	34 12.23	3.079	0.003	0 43 23. 1	18. 67	0. 16	1522
6282			12.32			21. 9			1663
6283		9.0	35 13.14	3.076	0.003	0 32 15. 7	18. 70	0. 16	1813
6284			13.10			15. 0			530
6285		8.3	35 58.77	3.084	0.003	1 26 41. 1	18. 72	0. 16	1490
6286			58.50			42. 5			1574
6287	9291	7.7	36 18.13	3.077	0.002	0 34 56. 3	18. 73	0. 16	1523
6288			18.43			55. 9			731
6289		7.5	36 24.67	3.076	0.002	0 25 19. 5	18. 73	0. 16	1878
6290			24.64			18. 3			1685
6291		8.0	36 32.57	3.074	0.002	0 14 44. 0	18. 74	0. 16	1179
6292			32.58			46. 4			1611
6293		9.0	36 46.07	3.075	0.002	0 17 58. 0	18. 75	0. 16	1814
6294			46.06			58. 9			1664
6295		8.3	37 46.43	3.085	0.003	1 36 29. 8	18. 78	0. 15	1279
6296			46.54			31. 8			1575
6297		8.5	37 52.93	3.082	0.003	1 10 26. 7	18. 78	0. 15	1433
6298			53.22			27. 8			1715
6299		8.8	22 38 27.07	3.082	—0.003	—1 8 28. 3	+18. 80	+0. 15	1078
6300			27.06			28. 4			531

6258. An 7 Fäden. — 6270. Es folgt ein schwächerer * nördlich, $d = 40''$. — 6271. Sehr schwach. —
 6272. Secunde der A. R. zweifelhaft. — 6273. Keine A. R.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6301	9307	7.5	22 ^h 38 ^m 33 ^s .85	3.084	—0.003	—1° 23' 20".1	+18" 80	+0" 15	1524
6302			34.03			19. 7			1665
6303	9310	9.0	38 51.87	3.074	0.002	0 16 17. 1	18. 81	0. 15	1491
6304			51.89			17. 4			1612
6305	9313	8.2	38 54.29	3.088	0.003	1 50 4. 0	18. 81	0. 15	1815
6306			54.26			3. 1			1686
6307		7.8	39 24.14	3.085	0.003	1 35 23. 9	18. 83	0. 15	1280
6308			24.15			24. 2			732
6309		9.0	39 48.52	3.076	0.002	0 31 1. 6	18. 84	0. 15	1180
6310			48.37			5. 8			1666
6311		9.0	43 11.22	3.076	0.002	0 24 54. 6	18. 94	0. 15	1079
6312			10.93			54. 9			532
6313	9350	8.6	43 28.43	3.079	0.002	0 47 49. 5	18. 95	0. 15	1181
6314			28.27			51. 0			783
6315	9358	7.5	44 17.25	3.082	0.003	1 14 21. 9	18. 97	0. 14	1281
6316			17.48			23. 4			550
6317		9.0	47 6.81	3.081	0.003	1 11 59. 8	19. 05	0. 14	1080
6318			6.68			61. 9			1613
6319		9.0	47 28.92	3.074	0.002	0 9 13. 4	19. 06	0. 14	1492
6320			28.73			11. 9			533
6321	9390	8.5	47 50.23	3.074	0.002	0 14 56. 5	19. 07	0. 13	1525
6322			50.18			57. 3			1576
6323		7.5	47 52.55	3.085	0.003	—1 42 46. 8	19. 07	0. 13	1816
6324			52.74			46. 1			734
6325		9.0	48 21.34	3.072	0.002	+0 3 25. 1	19. 08	0. 13	1493
6326			21.30			26. 4			1667
6327		8.3	48 31.73	3.083	0.003	—1 26 54. 5	19. 09	0. 13	1182
6328			32.06			55. 9			1687
6329		8.8	48 41.06	3.084	0.003	1 42 22. 4	19. 09	0. 13	1081
6330			41.02			23. 7			1716
6331		8.5	50 33.90	3.080	0.003	1 9 54. 2	19. 14	0. 13	1082
6332			33.99			56. 6			1577
6333		8.8	51 56.02	3.081	0.003	1 14 21. 2	19. 18	0. 13	1183
6334			56.01			23. 1			534
6335	9428	7.5	52 27.67	3.079	0.002	0 59 9. 4	19. 19	0. 13	1083
6336			27.95			8. 1			735
6337		8.0	52 43.06	3.085	0.003	1 51 0. 7	19. 20	0. 13	1282
6338			43.07			3. 2			1578
6339		9.0	53 5.57	3.083	0.002	1 33 59. 0	19. 21	0. 12	1434
6340			5.49			60. 3			1614
6341		8.8	53 11.81	3.074	0.002	0 16 31. 1	19. 21	0. 12	1494
6342			11.63			32. 8			1668
6343		8.7	54 12.74	3.079	0.003	1 4 12. 7	19. 23	0. 12	1879
6344			12.63			13. 8			1688
6345	9444	6.8	22 54 13.09	3.075	—0.002	—0 29 7. 7	+19. 23	+0. 12	2340

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6346			22 ^h 54 ^m 13 ^s 35			—0° 29' 6" 2			1615
6347		8.3	54 58.58	3° 076	—0° 002	0 32 57. 5	+19" 25	+0" 12	1283
6348			58.53			59. 1			1579
6349		8.7	55 37.00	3.085	0.003	1 52 52. 6	19. 27	0. 12	1084
6350			37.03			51. 6			535
6351		8.8	55 38.82	3.074	0.001	0 16 21. 0	19. 27	0. 12	1184
6352			38.92			21. 9			1495
6353			38.76			24. 1			1669
6354	9458	7.8	56 0.65	3.074	0.001	0 14 3. 4	19. 28	0. 12	1435
6355			0.76			7. 2			736
6356		8.2	56 1.83	3.080	0.002	1 16 9. 9	19. 28	0. 12	2341
6357			1.67			9. 4			1689
6358		9.0	56 4.79	3.074	0.001	0 16 6. 0	19. 28	0. 12	1880
6359			4.63			7. 0			1616
6360		8.8	56 26.32	3.079	0.001	0 58 50. 2	19. 29	0. 12	5148
6361			26.48			49. 1			1717
6362	9466	7.7	56 44.42	3.079	0.002	1 5 41. 5	19. 29	0. 12	1185
6363			44.33			46. 0			1580
6364			44.34			44. 3			2272
6365	9467	9.0	57 12.03	3.078	0.001	0 55 54. 3	19. 31	0. 12	1085
6366			12.09			56. 1			1670
6367		9.0	57 42.51	3.084	0.002	1 49 23. 2	19. 32	0. 12	1436
6368			42.22			26. 0			1690
6369		9.0	58 2.68	3.080	0.002	1 12 32. 6	19. 33	0. 11	1186
6370			2.83			36. 3			1617
6371		9.0	58 37.17	3.085	0.002	1 52 24. 3	19. 34	0. 11	1086
6372			37.27			25. 8			1718
6373		9.0	22 59 21.68	3.080	0.002	1 11 36. 2	19. 36	0. 11	1187
6374			21.50			39. 5			1671
6375	9491	8.8	23 0 9.95	3.077	0.001	0 52 12. 1	19. 37	0. 11	1087
6376			10.02			12. 1			737
6377	9501	7.2	1 21.25	3.078	0.001	0 58 18. 7	19. 40	0. 11	1188
6378			21.28			18. 3			1581
6379		7.5	2 0.63	3.079	0.002	1 10 30. 9	19. 42	0. 11	1984
6380			0.58			29. 4			1757
6381		9.0	2 19.08	3.083	0.002	1 52 2. 2	19. 42	0. 11	1881
6382			19.34			2. 9			2189
6383		9.0	2 30.37	3.073	0.001	0 6 39. 5	19. 43	0. 11	2342
6384			30.29			37. 8			2234
6385	9528	8.8	4 26.84	3.074	0.001	0 15 29. 9	19. 47	0. 10	1882
6386			26.72			27. 5			2190
6387		8.8	5 16.39	3.082	0.002	1 48 48. 6	19. 49	0. 10	2360
6388			16.22			48. 3			2235
6389		8.5	23 5 20.82	3.075	—0.001	—0 27 19. 0	+19. 49	+0. 10	1985
6390			21.08			18. 1			2273

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6391	9538	8.7	23 ^h 5 ^m 44 ^s .90	3.077	—0.001	—0° 52' 34".4	+19" 49	+0" 10	1883
6392			44.93			34. 8			2191
6393			6 33.66	3.080	0.002	1 28 27. 7	19. 51	0. 10	5149
6394			33.79			26. 1			2236
6395			6 35.89	3.076	0.001	0 38 54. 8	19. 51	0. 10	1986
6396	9548	8.7	36.17			54. 3			2274
6397			6 40.18	3.078	0.002	1 6 52. 4	19. 51	0. 10	2343
6398			40.30			52. 5			1758
6399			7 47.27	3.077	0.001	0 57 0. 3	19. 54	0. 09	1884
6400			47.50			1. 0			2192
6401	9574	8.7	8 29.46	3.082	0.002	1 44 11. 8	19. 55	0. 09	2344
6402			29.67			11. 2			1759
6403			29.88			10. 8			2275
6404			9 34.22	3.072	0.001	0 0 43. 4	19. 57	0. 09	1885
6405			34.31			43. 7			2193
6406	9591	8.8	10 8.16	3.079	0.002	1 24 52. 8	19. 58	0. 09	2345
6407*			8.15			50. 3			2237
6408			11 53.41	3.076	0.001	0 43 7. 9	19. 61	0. 09	1886
6409			53.81			8. 8			2276
6410			11 56.21	3.073	0.001	0 9 32. 8	19. 61	0. 09	2346
6411	9624	9.0	56.07			28. 8			1760
6412*			13 27.89	3.078	0.002	1 8 31. 4	19. 64	0. 08	1887
6413			28.06			30. 7			5297
6414			15 57.44	3.078	0.001	1 5 27. 3	19. 69	0. 08	1987
6415			57.47			26. 3			1761
6416*	9634	9.0	16 3.19	3.076	0.000	0 55 55. 7	19. 69	0. 08	1888
6417			3.22			56. 6			5298
6418			16 8.66	3.079	0.001	1 24 37. 8	19. 69	0. 08	2347
6419			8.83			35. 2			5299
6420			16 14.34	3.080	0.001	1 50 10. 8	19. 69	0. 08	2469
6421	9634	8.3	14.37			11. 4			2194
6422			16 57.80	3.080	0.001	1 37 58. 0	19. 70	0. 08	1988
6423			57.55			57. 3			2238
6424			17 7.17	3.074	0.000	0 23 39. 0	19. 70	0. 08	2445
6425			7.22			42. 7			2277
6426	9634	8.4	17 19.05	3.079	0.001	1 34 4. 7	19. 71	0. 08	5150
6427			19.38			2. 0			1762
6428			17 32.34	3.074	0.000	0 23 11. 5	19. 71	0. 07	2348
6429			32.58			9. 2			6008
6430			18 5.78	3.080	—0.001	1 39 27. 5	19. 72	0. 07	1889
6431	9634	9.0	5.79			27. 4			2195
6432			18 59.49	3.076	0.000	0 54 9. 2	19. 73	0. 07	2349
6433			60.17			7. 4			2278
6434			23 11.68	3.073	0.000	—0 9 26. 7	+19. 74	+0. 07	1989
6435			11.62			24. 7			2196

6407. Deel. unsicher. — 6412. Sehr schwach. — 6416. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6436		8.7	23 ^h 19 ^m 46 ^s .15	3.077	—0.001	—1° 9' 2''.2	+19.75	+0.07	1890
6437*		9.2	19 49.01	3.077	0.001	—1 11 33.5	19.75	0.07	1763
6438		8.9	21 0.79	3.072	0.000	+0 2 5.7	19.77	0.07	1990
6439			0.80			6.8			2197
6440		9.0	22 8.13	3.079	0.001	—1 41 7.2	19.78	0.07	2350
6441			8.09			4.6			5300
6442		7.5	22 22.47	3.078	0.001	1 31 10.5	19.78	0.07	2446
6443			22.85			11.5			1764
6444		9.0	22 56.25	3.079	0.001	1 44 35.4	19.79	0.06	1891
6445			56.14			35.6			5301
6446	9679	6.5	23 5.82	3.079	0.001	1 43 24.8	19.79	0.06	1991
6447			5.91			25.0			2198
6448		9.0	23 56.48	3.075	0.000	0 51 60.9	19.81	0.06	2351
6449			56.57			58.7			2279
6450		8.2	24 37.30	3.077	0.001	1 17 4.6	19.82	0.06	1892
6451			37.20			7.0			1765
6452		6.7	25 32.83	3.078	0.001	1 46 36.2	19.83	0.06	1992
6453			32.69			35.2			2199
6454		8.7	26 21.95	3.077	0.001	1 31 57.3	19.84	0.06	1893
6455			22.16			58.6			1766
6456*		8.8	26 32.42	3.074	0.000	0 30 35.4	19.84	0.06	2447
6457			32.39			33.6			2239
6458	9710	9.0	26 34.70	3.073	0.000	0 13 43.3	19.84	0.06	2352
6459			35.07			41.6			2280
6460		9.0	27 14.09	3.078	0.001	1 44 26.4	19.85	0.06	5151
6461			14.19			26.7			2200
6462		9.0	27 26.35	3.077	0.001	1 28 2.0	19.85	0.06	2353
6463			26.09			0.6			5302
6464	9719	8.7	27 42.88	3.076	0.001	1 6 52.3	19.86	0.05	1993
6465			42.77			51.8			2240
6466			42.74			49.7			5751
6467		8.6	28 4.22	3.076	0.001	1 0 55.6	19.86	0.05	1894
6468			4.51			58.6			1767
6469		9.0	28 42.78	3.074	0.000	0 29 58.1	19.86	0.05	2470
6470			43.24			59.1			2492
6471*		8.8	28 58.77	3.077	0.001	1 19 15.7	19.87	0.05	2354
6472			59.10			15.2			2201
6473			59.18			14.6			2281
6474	9736	9.0	29 48.29	3.076	0.001	1 0 13.6	19.88	0.05	1895
6475			48.36			13.6			1768
6476*		9.3	31 46.80	3.077	0.001	1 31 7.1	19.90	0.05	1896
6477		9.0	31 51.42	3.078	—0.001	—1 33 42.2	19.90	0.05	1994
6478			51.26			39.5			2202
6479	9753	9.0	23 31 54.28	3.071	0.000	+0 5 22.7	+19.90	+0.05	2355
6480			54.15			21.2			2241

6437. B. D. —1° N. 4435. — 6456. Sehr schwach. — 6471. An 3 nicht gut stimmenden Fäden. —
6476. B. D. —1° N. 4465.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6481	9760	9.0	23 ^h 32 ^m 40 ^s .12	3.074	0.000	—0° 34' 5" 0	+19" 91	+0" 04	2471
6482			40.11			9. 5			2282
6483		9.0	33 2.39	3.077	—0.001	1 40 14. 1	19. 92	0. 04	2356
6484*			2.41			14. 1			2283
6485		8.8	33 19.85	3.076	0.001	1 25 58. 5	19. 92	0. 04	2448
6486	9.0		20.20			58. 4			1769
6487			33 34.74	3.076	—0.001	1 26 33. 7	19. 92	0. 04	1897
6488			34.99			36. 3			1995
6489			34.72			35. 1			2242
6490		7.5	34 16.88	3.073	0.000	0 16 34. 2	19. 93	0. 04	2472
6491	8.2		16.81			33. 3			2093
6492			34 17.95	3.075	0.000	1 4 30. 6	19. 93	0. 04	2449
6493			18.05			31. 9			2493
6494		8.8	34 29.68	3.076	0.000	1 25 54. 8	19. 93	0. 04	2357
6495			30.10			53. 7			2494
6496	9785	8.8	35 29.05	3.074	+0.001	0 41 24. 4	19. 94	0. 04	1996
6497			28.98			23. 4			1770
6498		9.0	35 30.60	3.077	0.000	1 47 23. 1	19. 94	0. 04	1898
6499			30.45			23. 2			2203
6500		8.5	36 31.96	3.073	0.001	0 27 17. 4	19. 95	0. 04	2358
6501			32.00			16. 7			2243
6502		8.1	36 53.75	3.074	0.001	0 50 56. 6	19. 95	0. 04	2450
6503			53.50			56. 9			2284
6504		8.0	36 54.44	3.076	0.000	—1 24 7. 8	19. 95	0. 04	1997
6505			54.42			5. 3			2056
6506	9806	8.3	37 54.09	3.072	0.001	+0 1 11. 3	19. 96	0. 03	1899
6507			54.28			10. 1			1771
6508		7.3	38 35.56	3.075	0.000	—1 21 15. 5	19. 97	0. 03	2359
6509			35.64			16. 7			2057
6510		9.0	38 52.57	3.076	0.000	1 40 15. 6	19. 97	0. 03	1998
6511	9823		52.03			13. 7			2204
6512*		8.2	39 35.91	3.073	0.001	0 25 48. 1	19. 97	0. 03	1900
6513			36.06			49. 9			1772
6514*		9.0	39 54.63	3.073	0.001	0 7 41. 8	19. 98	0. 03	2451
6515			54.65			44. 2			2285
6516		7.9	40 10.55	3.073	0.001	0 9 46. 8	19. 98	0. 03	2452
6517			10.78			48. 7			2094
6518		7.5	41 17.73	3.075	0.000	1 27 19. 3	19. 99	0. 03	1901
6519			17.95			20. 0			1773
6520		8.5	41 47.89	3.075	0.000	1 28 7. 9	19. 99	0. 03	1999
6521			47.59			5. 9			2058
6522		8.7	42 33.31	3.073	0.001	0 14 60. 1	20. 00	0. 03	2361
6523			33.54			58. 9			2205
6524		7.9	33.37			58. 8			2286
6525			23 47 28.01	3.072	+0.001	—0 5 56. 4	+20. 02	+0. 02	2000

6484. Sehr hell, geschätzt 7^m5. — 6512. Duplex, sehr ungleich an Helligkeit. — 6514. Sehr schwach.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6526			23 ^h 47 ^m 27 ^s .88			—0° 5' 54" 5			1774
6527		9.0	47 46.29	3.073	+0.001	0 16 58.8	+20.02	+0.01	1902
6528			46.43			59.6			2206
6529		9.0	48 10.67	3.074	0.000	—1 16 49.4	20.03	0.01	2362
6530			10.46			51.6			2287
6531*	9914	8.9	48 15.24	3.072	0.001	+0 4 35.3	20.03	0.01	2453
6532*			15.25			35.8			2244
6533		6.2	48 22.84	3.073	0.001	—0 35 9.7	20.03	0.01	2473
6534			22.75			9.4			5303
6535		8.5	48 27.37	3.073	0.001	0 58 37.0	20.03	0.01	2001
6536			27.28			36.4			2095
6537			27.18			36.4			2207
6538		9.0	48 58.22	3.074	0.000	—1 46 27.9	20.03	0.01	1903
6539			58.26			29.0			1775
6540	9919	9.0	49 9.70	3.072	0.001	+0 0 0.4	20.03	0.01	2363
6541			9.75			0.8			2288
6542		9.0	49 27.13	3.073	0.000	—1 15 21.7	20.03	0.01	2474
6543			27.19			23.6			5304
6544		8.8	50 2.56	3.072	0.001	0 12 52.3	20.04	0.01	5152
6545			2.58			50.6			5752
6546		8.5	50 3.37	3.074	0.000	1 37 41.0	20.04	0.01	5219
6547			3.31			39.2			2495
6548*		9.0	50 —	3.073	0.000	1 17 2.0	20.04	0.01	6009
6549*			2.61			0.2			5305
6550		9.0	50 13.14	3.072	0.001	0 0 9.8	20.04	0.01	2364
6551*			13.37			8.4			2245
6552		9.0	50 25.18	3.073	0.000	1 12 19.9	20.04	0.01	1904
6553			25.45			22.8			2475
6554			25.22			24.2			2208
6555	9937	8.6	51 40.66	3.073	0.001	0 49 26.0	20.04	+0.01	2002
6556			40.76			25.6			1776
6557		9.0	52 45.45	3.073	0.001	1 16 43.0	20.04	0.00	1905
6558			45.24			44.2			2496
6559		8.5	52 46.09	3.073	0.001	1 11 41.6	20.04	0.00	2454
6560			46.77			42.0			2246
6561	9947	7.0	53 22.42	3.073	0.001	0 58 31.8	20.05	0.00	2003
6562			22.23			32.2			1777
6563	9951	7.3	53 46.75	3.073	0.001	1 3 22.2	20.05	0.00	2476
6564			46.88			23.0			5306
6565		8.1	54 14.52	3.072	0.001	0 28 21.8	20.05	0.00	1906
6566			14.65			26.2			2289
6567		8.0	54 45.58	3.072	0.001	0 46 10.5	20.05	0.00	5153
6568			45.60			11.7			1778
6569		8.8	23 55 3.56	3.072	+0.001	—0 23 40.3	+20.05	0.00	2477
6570			3.47			40.9			2209

6531, 6932. Bei beiden Beobachtungen war der Nonius falsch abgelesen. Sie sind mit Schj. u. Bessel in Uebereinstimmung gebracht worden, da in den aus den Ablesungen folgende Positionen keine Sterne vorhanden sind. In A. R. war die Uebereinstimmung vollkommen. — 6548. Kaum zu sehen Decl. schlecht aber * zwischen d. Fäden. Keine A. R. — 6549. Dupl. im Parallel, 9^m1 u. 9^m3, d=10", sequens (helleren) beob. — 6551. Decl. unsicher.

Nro.	Schj.	Gr.	Rectascension 1875.	Praec.	Var. sec.	Declination 1875.	Praec.	Var. sec.	Beob.- Nro.
6571		9.0	23 ^h 55 ^m 17.45	3.073	+0.001	—1° 50' 9" 7	+20" 05	0' 00	2365
6572			17.58			12. 6			2497
6573		8.7	55 18.10	3.073	0.001	0 54 36. 7	20. 05	0. 00	2004
6574			18.11			34. 7			2247
6575		9.0	55 34.06	3.072	0.002	0 33 57. 9	20. 05	0. 00	5220
6576			34.20			56. 9			2059
6577	9964	8.9	55 42.05	3.072	0.002	0 16 52. 4	20. 05	0. 00	5154
6578			41.81			50. 7			5307
6579		9.0	55 49.26	3.073	0.001	1 10 53. 7	20. 05	0. 00	5266
6580			49.42			53. 0			5308
6581		8.0	56 32.58	3.073	0.001	1 35 20. 6	20. 05	0. 00	1907
6582			32.73			22. 5			2248
6583	9974	9.0	56 53.24	3.073	0.002	0 51 29. 0	20. 05	0. 00	2366
6584			53.35			29. 1			2210
6585		9.0	57 50.95	3.072	0.002	0 42 14. 4	20. 05	—0. 01	2005
6586			50.69			13. 3			1779
6587		8.7	58 17.16	3.073	0.001	1 45 18. 9	20. 05	0. 01	2367
6588			17.32			18. 2			2249
6589			17.27			19. 0			2290
6590	9983	8.5	58 21.02	3.073	0.002	0 38 22. 9	20. 05	0. 01	2478
6591			20.91			23. 0			2060
6592		7.0	58 39.36	3.073	0.001	1 11 48. 2	20. 05	0. 01	1908
6593			39.29			49. 9			2096
6594	9991	8.2	23 59 43.84	3.072	+0.002	—0 34 29. 0	+20. 05	—0. 01	2006
6595			43.71			27. 5			1780

BERICHTIGUNGEN.

8. 10 Nr. 443 muss Schj's Nr. 553 hinzugefügt werden.
 „ 36 „ 1618 Schj's Nr. muss heißen 1826 statt 1825.
 „ 45 „ 2004 Decl. muss heißen 0°22' statt 0°23'.
 „ 99 „ 4439 muss Schj's Nr. 5593 hinzugefügt werden.
 „ 111 „ 4964 „ „ „ 6693 „ „
 „ 113 „ 5041 Der Decl. muss ein + vorgesetzt werden.
 „ 135 „ 6034 muss Schj's Nr. 8916 hinzugefügt werden.

